

Данный файл представлен исключительно в ознакомительных целях.

Уважаемый читатель!

Если вы скопируете данный файл,

Вы должны незамедлительно удалить его сразу после ознакомления с содержанием.

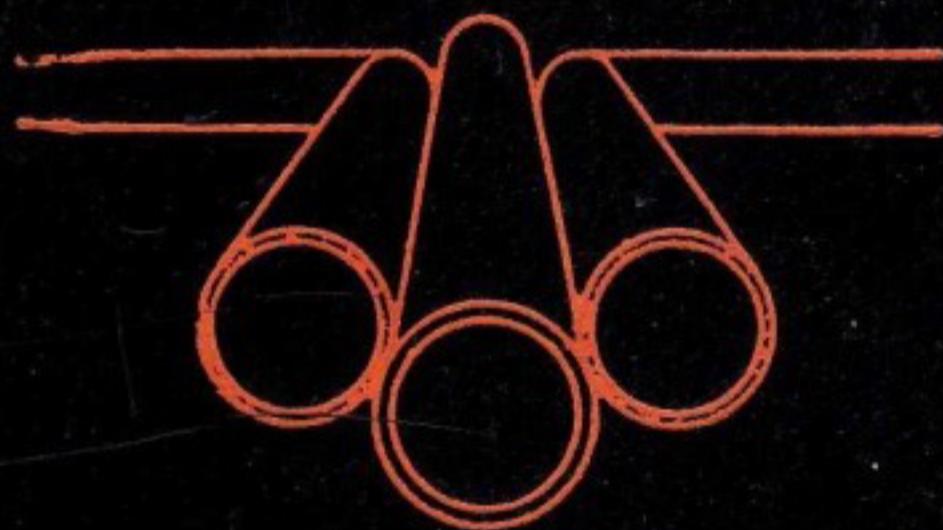
Копируя и сохраняя его Вы принимаете на себя всю ответственность, согласно действующему международному законодательству .

Все авторские права на данный файл сохраняются за правообладателем.

Любое коммерческое и иное использование кроме предварительного ознакомления запрещено.

Публикация данного документа не преследует никакой коммерческой выгоды. Но такие документы способствуют быстрейшему профессиональному и духовному росту читателей и являются рекламой бумажных изданий таких документов.

# ЭКСПЛУАТАЦИЯ И РЕМОНТ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ ТРУБОПРОВОДОВ



## Авторы:

А. Е. Фолиянц, Н. В. Мартынов, В. Б. Серебряный,  
Ю. Н. Самохин

Э41 Эксплуатация и ремонт технологических трубопроводов под давлением до 10,0 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>): Нормат.-производ. изд./А. Е. Фолиянц, Н. В. Мартынов, В. Б. Серебряный и др.; Под ред. А. Е. Фолиянца.— М.: Химия, 1988.— 288 с.

ISBN 5—7245—0049—3.

Дана классификация трубопроводов, рассчитанных на давление до 10,0 МПа, охарактеризованы материалы, применяемые для их изготовления. Описана методика выбора трубопроводной арматуры. Приведены сведения о компенсации температурных деформаций трубопроводов. Описаны ремонтно-монтажные работы.

Для служб главного механика, технического надзора, проекто-конструкторских отделов и ремонтного персонала предприятий нефтеперерабатывающей, нефтехимической и смежных отраслей промышленности.

Заказное  
9 2801000000—189  
050(01)—88

ISBN 5—7245—0049—3

© ВНИКТИнефтехимоборудование, 1988 г.

## ОГЛАВЛЕНИЕ

## Предисловие

7

## I. Нормативный материал

8

1. Область применения	8
2. Общие положения	9
3. Классификация трубопроводов	10
4. Материалы, применяемые для трубопроводов	11
5. Трубы	11
6. Фланцы	12
7. Выбор трубопроводной арматуры	14
8. Крепежные детали	16
9. Прокладочные материалы	17
10. Фасонные детали трубопроводов	18

Сварные детали	18
Гибкие и штампованные детали	21

11. Заглушки	22
12. Компенсация температурных деформаций трубопроводов	23
13. Надзор и обслуживание	26

Надзор в процессе эксплуатации	27
Ревизия трубопроводов	28
Обслуживание и ревизия арматуры	31
Контрольные засверловки	33
Периодические испытания технологических трубопроводов	34
Нормы отбраковки	34

14. Испытание трубопроводов	38
-----------------------------	----

Гидравлическое испытание	40
Пневматическое испытание	41
Испытание трубопроводов на герметичность	42

15. Некоторые указания по устройству технологических трубопроводов	44
16. Выполнение ремонтно-монтажных работ на трубопроводах	49
17. Подземные технологические трубопроводы	58
18. Сварка технологических трубопроводов	59

Материалы	59
Квалификация сварщиков и проверка их знаний для допуска к сварке трубопроводов	61
Подготовка труб под сварку	61
Общие положения по сварке трубопроводов	65
Ручная электродуговая сварка покрытыми электродами	67
Ручная аргонодуговая сварка неплавящимся электродом	68
Газовая сварка	72
Особенности технологии сварки стыков из теплоустойчивых хромомолибденовых сталей без термической обработки	74
Термообработка	79
Дополнительные требования к сварке и контролю листовых переходов	80
Контроль качества сварных соединений	80
Исправление дефектов	84

3

## 19. Техническая документация

Таблица 1. Условные и соответствующие им рабочие (избыточные) давления для элементов технологических трубопроводов в зависимости от рабочей температуры среды	85
Таблица 2. Условные и соответствующие им рабочие (избыточные) давления для арматуры и соединительных частей из чугуна в зависимости от температуры среды	88
Таблица 3. Условные и рабочие (избыточные) давления для арматуры и соединительных частей из бронзы и латуни	92
Таблица 4. Классификация технологических трубопроводов	93
Таблица 5. Выбор труб в зависимости от параметров транспортируемой среды	94
Таблица 6. Выбор типа и материала фланцев в зависимости от параметров среды	98
Таблица 7. Арматура трубопроводная, рекомендуемая для различных сред	101
Таблица 8. Допускаемые температуры применения трубопроводной арматуры, °С в зависимости от материального исполнения	102
Таблица 9. Нормы герметичности затворов арматуры (кроме вентилей) при испытании водой	130
Таблица 10. Нормы герметичности затворов вентилей при испытании водой	130
Таблица 11. Нормы герметичности затворов арматуры (кроме вентилей) при испытании воздухом	130
Таблица 12. Нормы герметичности затворов вентилей при испытании воздухом	131
Таблица 13. Пределы применения чугунной арматуры	132
Таблица 14. Выбор материала для изготовления крепежных деталей в зависимости от условий применения	132
Таблица 15. Механические свойства сталей для крепежных деталей	134
Таблица 16. Режимы термической обработки заготовок или готовых крепежных изделий	134
Таблица 17. Применение материалов прокладок	136
Таблица 18. Средний коэффициент линейного расширения углеродистых и легированных сталей	137
Таблица 19. Компенсирующая способность осевых линзовидных компенсаторов с различным числом линз	143
Таблица 20. Варианты материального оформления деталей сильфонных компенсаторов	143
Таблица 21. Универсальные компенсаторы многоцелевые КМ-1 на условное давление 0,6 МПа (6 кгс/см <sup>2</sup> )	144
Таблица 22. Угловые компенсаторы КУ-1	147
Таблица 23. Сдвиговые компенсаторы КС-3 с фланцами на условное давление 6,4 МПа (64 кгс/см <sup>2</sup> )	148
Таблица 24. Сдвиговые компенсаторы КС-2	149
Таблица 25. Сдвиговые компенсаторы КС-1	150
Таблица 26. Осевые компенсаторы КО-3 с фланцами	150
Таблица 27. Многосекционные осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 2,5 МПа (25 кгс/см <sup>2</sup> )	151
Таблица 28. Осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 6,4 МПа (64 кгс/см <sup>2</sup> )	153
Таблица 29. Осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 2,5 МПа (25 кгс/см <sup>2</sup> )	154
Таблица 30. Осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 1,0 МПа (10 кгс/см <sup>2</sup> )	155
Таблица 31. Периодичность проведения резизий технологических трубопроводов	156
Таблица 32. Механические характеристики трубопроводных сталей	157

Таблица 33. Допускаемые напряжения для углеродистых и низколегированных сталей	158
Таблица 34. Допускаемые напряжения для жаропрочных, жаростойких и коррозионно-стойких austenитных сталей	159
Таблица 35. Допускаемое напряжение для теплоустойчивых и коррозионно-стойких хромистых сталей	160
Таблица 36. Пробные давления при гидравлических и пневматических испытаниях технологических трубопроводов	162
Таблица 37. Предельные параметры пневматического испытания	162
Таблица 38. Расстояние между осями смежных трубопроводов и от трубопроводов до стенок каналов, тоннелей, галерей и стен зданий	163
Таблица 39. Рекомендуемые режимы термообработки труб после гибки	165
Таблица 40. Рекомендуемые режимы термической обработки после исправления дефектов (отливок)	166
Таблица 41. Режимы прокалки и сроки хранения электродов после прокалки	167
Таблица 42. Форма подготовки кромок под ручную сварку	168
Таблица 43. Допускаемая температура окружающего воздуха при сварке и условия подогрева стыков перед прихваткой и сваркой	174
Таблица 44. Сварочные материалы для ручной сварки	174
Таблица 45. Рекомендации по выбору электродов и основных условий сварки разнородных сталей	177
Таблица 46. Рекомендации по выбору электродов, основных условий сварки и конструктивному оформлению кольцевого сварного соединения из двухслойных сталей Ст3+08Х13, 10+08Х13, 15,20+08Х13	180
Таблица 47. Режимы ручной электродуговой сварки покрытыми электродами	180
Таблица 48. Технические данные горелок для ручной аргонодуговой сварки неплавящимся электродом	181
Таблица 49. Требования к аргонодуговой сварке стыков труб при температуре окружающего воздуха ниже 0 °С	182
Таблица 50. Подготовка кромок труб при аргонодуговой сварке	183
Таблица 51. Режимы ручной аргонодуговой сварки	184
Таблица 52. Сварочные материалы при аргонодуговой сварке	184
Таблица 53. Форма подготовки кромок труб при газовой сварке	185
Таблица 54. Материалы для газовой сварки труб	185
Таблица 55. Химический состав сталей	186
Таблица 56. Механические свойства сталей	188
Таблица 57. Типы и марки электродов для сварки трубных элементов технологических трубопроводов из термоустойчивых хромомолибденовых сталей без термообработки	190
Таблица 58. Химический состав наплавленного металла и механические свойства шва и наплавленного металла, выполненного высоколегированными электродами	192
Таблица 59. Условия и режим подогрева кромок при сварке и наплавке труб из теплоустойчивых хромомолибденовых сталей	192
Таблица 60. Режимы ручной электродуговой сварки	193
Таблица 61. Рекомендуемое количество проходов многослойного шва	193
Таблица 62. Режим термической обработки	194
Таблица 63. Методы контроля сварных соединений	195
Таблица 64. Объем контроля сварных стыков неразрушающими методами, %	195
Таблица 65. Оценка качества сварных соединений трубопроводов по результатам радиографического метода контроля в зависимости от величины и протяженности плоских дефектов (непровара по оси шва, несплавлений и трещин), баллы	196
Таблица 66. Оценка качества сварных соединений трубопроводов	196

по результатам радиографического метода контроля в зависимости от размеров объемных дефектов (включений, пор), баллы  
Таблица 67. Требования к углу загиба, ударной вязкости и твердости сварных соединений  
Таблица 68. Механические свойства сварных соединений сталей типа 15Х5М, сваренных аустенитными электродами  
Таблица 69. Требования к механическим свойствам сварных швов на трубах из разнородных сталей

#### Приложения

Приложение 1. Паспорт трубопровода  
Приложение 2. Удостоверение о качестве ремонта трубопровода  
Приложение 3. Акт ревизии и отбраковки трубопроводов  
Приложение 4. Акт на ремонт и испытание арматуры  
Приложение 5. Перечень ответственных технологических трубопроводов  
Приложение 6. Акт испытания технологических трубопроводов на прочность и плотность  
Приложение 7. Журнал учета установки — снятие заглушек  
Приложение 8. Результаты проверки знаний сварщиков  
Приложение 9. Журнал термической обработки сварных соединений трубопровода

#### II. Справочный материал. Рекомендации по выбору труб и деталей технологических трубопроводов (табл. 1С—20С)

196  
197  
198  
198  
199  
199  
202  
203  
204  
205  
205  
206  
206  
207

#### III. Перечень нормативных документов, использованных при составлении РД 38.13.004—86

207  
255

#### IV. Таблицы соотношений между единицами измерений физических величин

278

#### Предметный указатель

283

## ПРЕДИСЛОВИЕ

Настоящий руководящий документ РД 38.13.004—86 разработан коллективом авторов в составе А. Е. Фолиянца, Н. В. Мартынова, В. Б. Серебряного, Ю. Н. Самохина, Н. В. Кириличева (параграф «Сварка») под общим руководством начальника Управления главного механика и главного энергетика Миннефтехимпрома СССР В. М. Кутяева и главного механика ВПО «Союзнефтеоргсинтез» Б. И. Микерина.

В подготовке РД участвовали Ю. И. Шлеенков, С. В. Ходаковская, В. А. Нечаев, С. А. Карташова.

Большую помощь при разработке документа оказали Б. Ф. Тараканов, В. И. Карабанов, В. И. Юшков, С. В. Бородай, В. А. Эдельман, Г. Г. Ермаков, А. Ф. Вайсман, В. Ю. Шарловский.

Проект РД 38.13.004—86 рассмотрен Госгортехнадзором СССР, ЦК профсоюза рабочих химической и нефтехимической промышленности, Нижневолжским округом Госгортехнадзора СССР, Центральным конструкторским бюро арматуростроения, ВНИИмонтажспецстроем, ВНИПИнефтью, Ленинграднефтехимом, Гипрокачуком и другими ведущими промышленными предприятиями отрасли и одобрен решением совещания, состоявшегося в марте 1986 г. в Волгограде с участием представителей Миннефтехимпрома СССР, ВПО «Союзнефтеоргсинтез», Госгортехнадзора СССР, ЦК профсоюза рабочих химической и нефтехимической промышленности и ряда ведущих специалистов предприятий отрасли.

Требования РД 38.13.004—86 обязательны для выполнения всеми предприятиями нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности.

С вводом в действие РД 38.13.004—86 утрачивают силу действующие «Руководящие указания по эксплуатации, ревизии, ремонту и отбраковке технологических трубопроводов с давлением до 100 кгс/см<sup>2</sup>» РУ—75.

Замечания и предложения по содержанию РД 38.13.004—86 просим направлять по адресу: 400085, Волгоград, пр. Ленина, 986, ВНИКТИнефтехимоборудование.

## ОСНОВНЫЕ УСЛОВНЫЕ ОБОЗНАЧЕНИЯ

$P_{\text{пр}}$ ,  $P_{\text{раб}}$ ,  $P_y$  — соответственно пробное, рабочее, условное давление в трубопроводе, МПа (кгс/см<sup>2</sup>);  $t_{\text{доп}}$ ,  $t_{\text{раб}}$  — соответственно допускаемая, рабочая температура среды, °C;  $D_y$ ,  $d_y$  — условный проход, мм;  $D_a$ ,  $d_a$  — наружный диаметр.

# I. НОРМАТИВНЫЙ МАТЕРИАЛ

## I. ОБЛАСТЬ ПРИМЕНЕНИЯ

1.1. Настоящий РД 38.13.004—86 определяет требования по эксплуатации, ревизии, ремонту и отбраковке технологических трубопроводов; распространяется на стальные технологические трубопроводы, применяемые в нефтехимической и нефтеперерабатывающей промышленности, для транспортировки жидких и газообразных веществ с различными физико-химическими свойствами в пределах рабочих давлений от 0,001 МПа (0,01 кгс/см<sup>2</sup>) до 10 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>) и рабочих температур от —196 °С до +700 °С.

Примечание. К технологическим относятся трубопроводы в пределах промышленных предприятий, по которым транспортируют сырье, полуфабрикаты и готовые продукты, пар, воду, топливо, реагенты и другие вещества, обеспечивающие ведение технологического процесса и эксплуатацию оборудования, а также межзаводские нефтепродуктопроводы и газопроводы, находящиеся на балансе предприятия.

- 1.2. РД 38.13.004—86 не распространяется:
- на магистральные трубопроводы, независимо от транспортируемого продукта;
  - на трубопроводы для транспортирования ацетилена и кислорода;
  - на тепловые сети, линии водоснабжения и канализации;
  - на трубопроводы из неметаллических материалов (в том числе бронированные стальными трубами).

1.3. Эксплуатация и освидетельствование трубопроводов пара и горячей воды первой категории диаметром 51 мм и более, а также трубопроводов всех других категорий диаметром 76 мм и более осуществляется в соответствии с действующими «Правилами устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды» Госгортехнадзора СССР.

1.4. Эксплуатация, ревизия, ремонт и отбраковка газопроводов, на которые распространяются «Правила безопасности в газовом хозяйстве» Госгортехнадзора СССР, должны проводиться в соответствии с этими правилами.

1.5. Нормативные требования к ацетиленопроводам и кислородопроводам регламентируются «Правилами техники безопасности и производственной санитарии при производстве ацетилена, кислорода и газопламенной обработке металлов» и «Инструкцией по проектированию трубопроводов газообразного кислорода» ВСН 10—83.

1.6. При эксплуатации, ревизии и ремонте воздухопроводов и газопроводов инертного газа наряду с документом РД 38.13.004—86 следует руководствоваться требованиями «Правил устройства и безопасной эксплуатации стационарных комп-

рессорных установок, воздухопроводов и газопроводов» Госгортехнадзора СССР.

1.7. На производствах, для которых в силу их специфики имеются специальные технические условия, наряду с документом РД 38.13.004—86 следует также руководствоваться и требованиями этих технических условий.

1.8. По вопросам техники безопасности, производственной санитарии и охраны труда следует руководствоваться действующими отраслевыми правилами по технике безопасности.

## 2. ОБЩИЕ ПОЛОЖЕНИЯ

2.1. РД 38.13.004—86 устанавливает общие положения и основные технические требования к эксплуатации, испытанию, ревизии, отбраковке, ремонту и реконструкции технологических трубопроводов, а также условия выбора и применения труб, деталей трубопроводов, арматуры и основных материалов, соблюдение которых обязательно для всех предприятий нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности.

2.2. Для труб, арматуры и соединительных частей трубопроводов условные  $P_u$  и соответствующие им пробные  $P_{пр}$  и рабочие  $P_{раб}$  давления определяют по ГОСТ 356—80, учитывая изменение характеристик прочности металла от температуры транспортируемой среды (табл. 1, 2, 3).

2.3. Толщину стенок труб следует рассчитывать в зависимости от рабочих параметров среды по ОСТ 108.031.02—75 и «Инструкции по расчету стальных трубопроводов различного назначения» СН 373—67 применительно к действующему сортаменту.

2.4. При расчете толщины стенок труб прибавку на компенсацию коррозии к расчетной толщине стенки нужно выбирать из условия обеспечения необходимых сроков службы трубопровода в соответствии с действующими нормативами по материальному оформлению процессов (например, РТМ 26-02-39—84 — для процессов первичной переработки нефти, РТМ 26-02-54—80 — для процессов гидроочистки, РТМ 26-02-42—78 — для процессов рифформинга).

Для сред со скоростью коррозии более 0,5 мм/год прибавку на компенсацию коррозии выбирают по рекомендациям научно-исследовательских и проектных институтов или на основании данных об эксплуатации, имеющихся на предприятии.

2.5. Организация, разрабатывающая проект, несет ответственность за выбор схемы трубопровода, правильность и целесообразность его конструкции, правильность расчета на прочность, гидравлического расчета, расчета на компенсацию тепловых деформаций трубопровода, за выбор материалов, способов прокладки, дренажа, а также за проект трубопровода в целом и соответствие его действующим общесоюзным или ведомственным правилам и нормам.

2.6. Монтажная и ремонтно-монтажная организации несут полную ответственность за качество ремонтно-монтажных работ и испытание технологических трубопроводов с учетом всех требований проекта, за применение труб, деталей трубопроводов, арматуры и других изделий, подтвержденных паспортами или сертификатами, за соответствие последних требованиям проекта, СНиП 3.05.05—84 и настоящего документа, в зависимости от их категорий, указанных в проекте, а при отсутствии — определенных в соответствии с указаниями настоящего документа. Самостоятельное, без согласования с организацией, разработавшей проект, изменение категорий трубопроводов, указанных в проекте, не допускается.

2.7. Организация, осуществляющая эксплуатацию трубопровода, несет полную ответственность за правильность эксплуатации трубопровода, надзор и контроль за его работой, за своевременность и качество проведения ревизии и ремонта в соответствии с настоящим документом.

Примечание. Персональная ответственность определяется приказом по предприятию.

2.8. Изменение конструкции трубопровода, а также замену способа крепления трубопровода, типа и материала труб, арматуры, фасонных деталей, фланцев и других элементов, находящихся в пределах требований документа РД 38.13.004—86, выполняют по проекту проектно-конструкторского отдела предприятия.

Изменение схем трубопроводов, а также применение элементов трубопроводов, не регламентируемых настоящим документом, согласовывают с проектной организацией.

### 3. КЛАССИФИКАЦИЯ ТРУБОПРОВОДОВ

3.1. Технологические трубопроводы в зависимости от свойства транспортируемой среды делят на три основные группы: А, Б, В, а в зависимости от рабочих параметров среды (давления и температуры) — на пять категорий: I, II, III, IV, V.

3.2. Классификация трубопроводов в зависимости от свойств и рабочих параметров среды приведена в табл. 4. При отсутствии в табл. 4 необходимого сочетания параметров используют параметр, по которому трубопровод относят к более высокой категории.

3.3. Категорию трубопровода, по которому транспортируется смесь продуктов, устанавливают по компоненту, требующему отнесения трубопровода к более высокой категории. При этом, если при содержании в смеси опасных веществ I, II и III класса концентрация одного из компонентов смертельна [см. «Вредные вещества в промышленности» под редакцией Н. В. Лазарева, т. I, II, и III], группу смеси определяют по

этому веществу. При более низкой концентрации группу среды определяют по основному компоненту.

Нефтепродукты, содержащие сероводород в количестве 0,1% и более по объему, относят к группе А(б), при более низком содержании группу среды назначают по основному компоненту.

### 4. МАТЕРИАЛЫ, ПРИМЕНЯЕМЫЕ ДЛЯ ТРУБОПРОВОДОВ

4.1. Применяемые для стальных технологических трубопроводов трубы, фасонные соединительные детали, фланцы, прокладки и крепежные изделия по качеству и технической характеристике материала должны отвечать требованиям соответствующих государственных и отраслевых стандартов или специальных технических условий.

4.2. Материалы труб и деталей технологических трубопроводов следует выбирать в соответствии с действующими нормативами по материальному оформлению процессов, рекомендациям научно-исследовательских и проектных организаций с учетом опыта эксплуатации.

### 5. ТРУБЫ

5.1. Трубы в зависимости от параметров транспортируемой среды необходимо выбирать по табл. 5. Размеры труб из углеродистой и легированной сталей принимают по номенклатуре выпускаемых труб (табл. 1С, 2С, 3С, 4С).

5.2. Для трубопроводов, транспортирующих сжиженные газы, а также вещества, относящиеся к группе А(а) (см. табл. 4), следует применять бесшовные горяче-, тепло- и холоднодеформированные трубы по ГОСТ 8731—74; ГОСТ 8733—74; ГОСТ 550—75; ГОСТ 9940—81; ГОСТ 9941—81 и специальным техническим условиям.

5.3. Для трубопроводов, транспортирующих вещества, кроме перечисленных в п. 5.2, разрешается применять электросварные прямозшовные и спиральношовные трубы в пределах давлений и температур, указанных в табл. 5. При этом трубы электросварные со спиральным швом разрешается применять только для прямых участков трубопроводов.

5.4. Электросварные трубы, применяемые при условном давлении более 1,6 МПа ( $16 \text{ кгс}/\text{см}^2$ ), должны быть в термообработанном состоянии, а их сварные швы выполнены двухсторонней сваркой, подвергнуты 100%-ному контролю физическими методами, контролю макро- и микроструктуры и испытанию на загиб.

5.5. Трубы из углеродистой полуспокойной стали допускается применять при толщине стенки не более 10 мм в районах с расчетной температурой воздуха не ниже  $-30^\circ\text{C}$  при обеспечении температуры стенки трубопровода в процессе эксплуатации не ниже  $-20^\circ\text{C}$ .

Примечание. За расчетную температуру воздуха принимают температуру наиболее холодной пятидневки (по главе «Строительная климатология и геофизика» СНиПа).

5.6. Трубы из углеродистой кипящей стали допускается применять для трубопроводов, транспортирующих вещества группы В (а, б, в, г) при толщине стенки не более 8 мм, давлении не более 1,6 МПа (16 кгс/см<sup>2</sup>) и температуре не выше +200 °С в районах с расчетной температурой воздуха не ниже -30 °С при обеспечении температуры стенки трубы не ниже -10 °С.

5.7. Трубы из легированной стали для сред со скоростью коррозии до 0,5 мм/год (по отношению к углеродистой стали) должны применяться в следующих случаях:

при рабочей температуре среды ниже -70 °С и выше +450 °С;

для сред, не допускающих присутствия соединений железа, если недопустимо применение труб из углеродистой стали с защитным антакоррозионным покрытием.

5.8. При применении электросварных труб из углеродистой стали по ГОСТ 380—71 для транспортирования сред, относящихся к группам А(б), Б(а), Б(б), категорию стали следует принимать не ниже четвертой.

## 6. ФЛАНЦЫ

6.1. Фланцы и материалы для них следует выбирать по табл. 6 настоящего документа и государственным и отраслевым стандартам на фланцы, с учетом рабочих параметров среды. Для сред высокоагрессивных и сред с температурами, на которые указанные документы не распространяются, материал фланцев устанавливают по рекомендациям проектных или научно-исследовательских организаций.

6.2. Плоские приварные фланцы разрешается применять для технологических трубопроводов, работающих при условном давлении не более 2,5 МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>) и температуре среды не выше +300 °С.

В обоснованных случаях, предусмотренных проектом, допускается вместо плоских приварных фланцев по ГОСТ 12820—80, ОСТ 26-830—73, ОСТ 26-831—73, ОСТ 26-832—73 применять свободные фланцы на приварном кольце по ГОСТ 12822—80, ОСТ 26-833—73, ОСТ 26-834—73, ОСТ 26-835—73.

6.3. Для трубопроводов, работающих при условном давлении выше 2,5 МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>) или температуре выше 300 °С, независимо от давления, необходимо применять только приварныестык фланцы.

6.4. Применение плоских приварных фланцев с условным давлением до 1,0 МПа (10 кгс/см<sup>2</sup>) на трубопроводах, транспортирующих горючие, токсичные и сжиженные газы, не допускается.

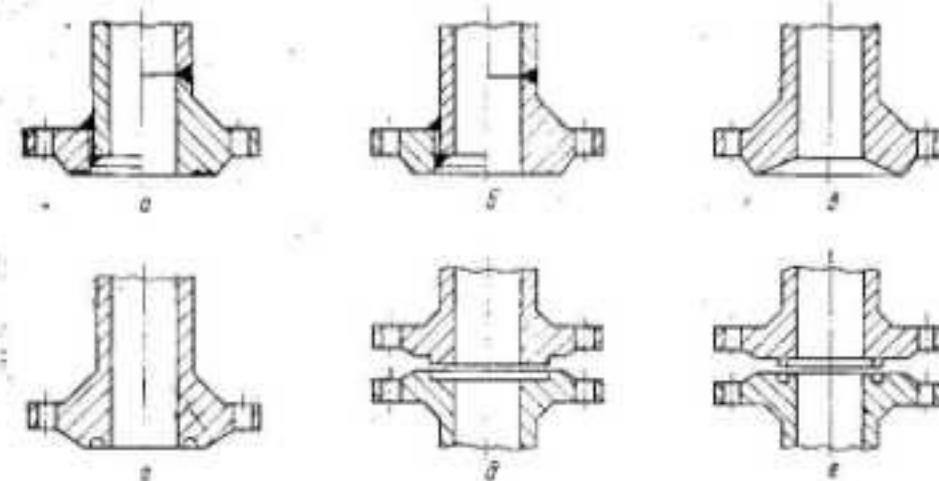


Рис. 1. Уплотнительные поверхности фланцев арматуры и соединительных частей трубопроводов:

а — гладкая с уплотнительными канавками; б — гладкая; в — под линзовую прокладку; г — под кольцевую прокладку овального сечения; д — выступ-впадина; е — шин-паз

6.5. При выборе типа уплотнительной поверхности фланцев (рис. 1) для соединения трубопроводов в зависимости от транспортируемой среды и давления необходимо руководствоваться следующими данными:

Среда	Давление $P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Рекомендуемый тип уплотнительной поверхности
Все вещества группы В	$\leq 2,5$ (25)	Гладкая
Все вещества групп А и В, кроме А(а) и ВОТ (высокотемпературный органический теплоноситель)	$\leq 2,5$ (25)	Гладкая с уплотнительными канавками
Все группы веществ, кроме ВОТ	$> 2,5$ (25)	Выступ — впадина
Вещества группы А(а)	$\leq 0,25$ (2,5)	Гладкая с уплотнительными канавками
Вещества группы А(а)	$> 0,25$ (2,5)	Выступ — впадина
ВОТ	Независимо	Шин — паз
Фреон, аммиак	Независимо	Выступ — впадина
Все группы веществ при вакууме	От 0,095 до 0,05 (0,95—0,5)	Гладкая с уплотнительными канавками
Все группы веществ при вакууме	От 0,05 до 0,01 (0,5—0,1)	Шин — паз

6.6. Для фланцев, рассчитанных на  $P_y \leq 2,5$  МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>), можно применять только мягкие, спирально-навитые или металлические гофрированные с мягкой набивкой прокладки. При использовании металлических прокладок следует предусматривать фланцы на  $P_y$  не менее 4,0 МПа (40 кгс/см<sup>2</sup>).

6.7. Для фланцев, рассчитанных на  $P_y$  от 6,3 МПа и более, вместо фланцев с уплотнительной поверхностью типа «выступ — впадина» можно применять соответствующие фланцы под прокладку овального сечения или с гладким соединительным выступом под зубчатую металлическую прокладку.

## 7. ВЫБОР ТРУБОПРОВОДНОЙ АРМАТУРЫ

7.1. По способу присоединения к трубопроводу арматуру разделяют на фланцевую, муфтовую, цапковую и приварную. Муфтовая и цапковая чугунная арматура рекомендуется только для трубопроводов с условным проходом не более 50 мм, транспортирующих негорючие нейтральные среды. Муфтовая и цапковая стальная арматура может применяться на трубопроводах для всех сред при условном проходе не более 40 мм.

По эксплуатационному назначению трубопроводная арматура подразделяется на запорную, регулирующую, предохранительную, распределительную, защитную и фазоразделительную.

7.2. Материал арматуры для технологических трубопроводов необходимо выбирать в зависимости от условий эксплуатации, параметров и физико-химических свойств транспортируемой среды. Арматуру из цветных металлов и их сплавов допускается применять лишь в тех случаях, когда стальная и чугунная арматура не может быть использована по обоснованным причинам.

7.3. При выборе арматуры с электроприводом следует руководствоваться указаниями настоящего документа и «Правилами устройства электроустановок» (ПУЭ).

7.4. Для уменьшения усилий при открывании запорной арматуры с ручным приводом и условным проходом свыше 500 мм при давлении  $P_y \geq 1,6$  МПа (16 кгс/см<sup>2</sup>) и свыше 300 мм при  $P_y \geq 2,5$  МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>) ее рекомендуется снабжать обводными линиями (байпасами) для выравнивания давления по обе стороны запорного органа.

Условный проход обводной линии должен быть не ниже:

Условный проход, мм	350—600	700—800	1000	1200	1400
задвижки	350—600	700—800	1000	1200	1400
обводной линии	50	80	100	125	150

7.5. При выборе типа запорной арматуры (задвижки, вентиля, крана) следует руководствоваться общими положениями:

основным типом запорной арматуры, рекомендуемым к применению для трубопроводов с условным проходом от 50 мм и выше, является задвижка, имеющая минимальное гидравлическое сопротивление, надежное уплотнение затвора, небольшую строительную длину и допускающая переменное направление движения среды;

вентили рекомендуется применять для трубопроводов диаметром до 50 мм; при большем диаметре они могут быть использованы, если гидравлическое сопротивление запорного устройства не имеет существенного значения;

краны следует применять, если использование задвижек или вентилей по каким-либо соображениям недопустимо или

нецелесообразно (например, краны типа «штрак» на полимеризующихся жидкостях, запорные устройства на отпускных мембраниках для спирта, на линиях мазута, масел и т. п.);

применение запорной арматуры в качестве регулирующей (дросселирующей) запрещается.

7.6. Арматуру в зависимости от рабочих параметров и свойств транспортируемой среды рекомендуется выбирать в соответствии с табл. 7.

Регулирующие клапаны выбирают по специальным техническим условиям или соответствующим каталогам на арматуру, предохранительные клапаны и пружины к ним — по действующим «Руководящим указаниям по эксплуатации, ревизии и ремонту пружинных предохранительных клапанов» РУПК—78, ГОСТ 2.2.085—82 и отраслевым указаниям У-ТБ-06—81, разработанным ВНИПИнефть.

7.7. Запорная трубопроводная арматура, применяемая для технологических трубопроводов, по классу герметичности должна соответствовать требованиям ГОСТ 9544—75 (табл. 9—12).

7.8. Арматуру из углеродистых и легированных сталей разрешается устанавливать на трубопроводах для любых жидких и газообразных сред, не агрессивных по отношению к этим материалам, в пределах параметров, указанных в табл. 7, 8. Для сред со скоростью коррозии более 0,5 мм/год арматуру выбирают по рекомендациям научно-исследовательских или проектных организаций.

7.9. Арматуру для трубопроводов, транспортирующих среды группы В, на которые распространяются «Правила устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды» Госгортехнадзора СССР, из ковкого чугуна марки не ниже КЧ 30-6 по ГОСТ 1215—79 и из серого чугуна марки не ниже СЧ 18-36 по ГОСТ 1412—79 устанавливают в пределах параметров, указанных в табл. 13.

7.10. Арматуру из ковкого чугуна марки не ниже КЧ 30-6 по ГОСТ 1215—79 допускается устанавливать на трубопроводах для сред группы В (кроме перечисленных в п. 7.9) в пределах параметров, указанных в соответствующих каталогах.

Для сред группы А(б), Б(а), кроме сжиженных газов, Б(б), кроме ЛВЖ с температурой кипения ниже +45°C, Б(в) (см. табл. 4), арматуру из ковкого чугуна указанных марок допускается использовать, если пределы рабочих температур среды не ниже -30°C и не выше +150°C, при давлении среды не более 1,6 МПа (16 кгс/см<sup>2</sup>). При этом для рабочих давлений среды до 1,0 МПа (10 кгс/см<sup>2</sup>) должна применяться арматура, рассчитанная на давление  $P_y$  не менее 1,6 МПа (16 кгс/см<sup>2</sup>), а для рабочих давлений более 1,0 МПа (10 кгс/см<sup>2</sup>) — арматура, рассчитанная на давление  $P_y$  не менее 2,5 МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>).

7.11. Не разрешается применять арматуру из ковкого чугуна на трубопроводах, транспортирующих среды группы А(а).

сжиженные газы группы Б(а), ЛВЖ с температурой кипения ниже +45°C группы Б(б).

7.12. Арматуру из серого чугуна марки не ниже СЧ 18-36 по ГОСТ 1412—79 допускается устанавливать на трубопроводах для сред группы В(а) в пределах параметров, указанных в каталогах с учетом ограничений, изложенных в п. 7.14.

7.13. Не разрешается применять арматуру из серого чугуна на трубопроводах, транспортирующих вещества группы А(а), сжиженные газы группы Б(а), ЛВЖ с температурой кипения ниже +45°C, а также на паропроводах и трубопроводах горячей воды, используемых в качестве спутников.

7.14. Арматуру из серого и ковкого чугуна не допускается применять независимо от среды, рабочего давления и температуры в следующих случаях:

на трубопроводах, подверженных вибрации;

на трубопроводах, работающих при резко переменном температурном режиме среды;

при возможности значительного охлаждения арматуры в результате дроссель-эффекта, вызываемого прохождением большого количества газа через малые отверстия с последующим снижением его давления;

на трубопроводах, транспортирующих газообразные взрывоопасные и ядовитые вещества всех групп, содержащие воду или другие замерзающие жидкости, при температуре стенки трубопровода ниже 0°C независимо от давления;

в обвязке насосных агрегатов, в том числе на вспомогательных трубопроводах, при установке насосов на открытых площадках.

7.15. На трубопроводах, работающих при температуре среды ниже -40°C, должна применяться арматура из соответствующих легированных сталей, специальных сплавов или цветных металлов, имеющих при наименьшей возможной температуре корпуса арматуры ударную вязкость металла не ниже 0,2 МДж/м<sup>2</sup> (2 кгс·м/см<sup>2</sup>).

## 8. КРЕПЕЖНЫЕ ДЕТАЛИ

8.1. Крепежные детали для фланцевых соединений и материалы для них следует выбирать в зависимости от рабочих условий по табл. 14.

8.2. При изготовлении шпилек, болтов и гаек твердость шпилек или болтов должна быть выше твердости гаек (табл. 15).

8.3. Болты для фланцевых соединений следует изготавливать по ОСТ 26-2037—77, а гайки к ним — по ОСТ 26-2038—77; шпильки — по ГОСТ 9066—75, ОСТ 26-2039—77 и ОСТ 26-2040—77, а гайки к ним по ГОСТ 9064—75, ОСТ 26-2038—77 и ОСТ 26-2041—77.

8.4. Материалы, применяемые для изготовления крепежных изделий, а также крепежные детали, поступающие на склад, должны иметь сертификат предприятия-изготовителя.

8.5. При отсутствии сертификата на материал предприятие-изготовитель крепежных изделий должно провести аттестацию материалов по результатам лабораторных испытаний и составить сертификат на них.

Испытывать материал следует по соответствующим стандартам или техническим условиям на него.

8.6. Не допускается изготавливать крепежные детали из кипящей, полуспокойной, бессемеровской и автоматной сталей.

8.7. Материал заготовок или готовые крепежные изделия из качественных углеродистых, а также теплоустойчивых и жаропрочных легированных сталей должны быть термообработаны. Рекомендуемые режимы термообработки приведены в табл. 16. Для крепежных деталей, применяемых при давлении до 1,6 МПа (16 кгс/см<sup>2</sup>) и рабочей температуре до 200°C, а также крепежных деталей из углеродистой стали с резьбой диаметром до 48 мм термообработка не обязательна.

При получении термообработанного проката с механическими свойствами, отвечающими приведенным в табл. 15, повторную термообработку не производят.

8.8. В случае применения крепежных деталей из стали аустенитного класса при рабочей температуре среды выше 500°C изготавливать резьбу методом накатки не допускается.

8.9. Крепежные детали (шпильки, болты, гайки) для соединения фланцев из аустенитной стали должны быть изготовлены из стали того же класса, что и фланцы. Допускается применять фланцы, шпильки и болты из сталей различных классов (с различными коэффициентами линейного расширения), но при температуре выше 100°C их работоспособность должна быть подтверждена расчетом, данными эксплуатации или экспериментом.

## 9. ПРОКЛАДОЧНЫЕ МАТЕРИАЛЫ

9.1. Прокладки и прокладочные материалы для уплотнения фланцевых соединений в зависимости от транспортируемой среды и ее рабочих параметров рекомендуется выбирать по табл. 17.

9.2. Наряду с данными табл. 17 материалы прокладок можно выбирать, руководствуясь «Рекомендациями по выбору химически стойких материалов для прокладок» НИИХИММАШа.

Кроме материалов для прокладок, указанных выше, по рекомендациям проектных и научно-исследовательских организаций допускается применение во фланцевых соединениях прокладок из различных пластмасс в пределах их физико-химических свойств.

Прокладки из фторопластового уплотнительного материала

(ФУМ) и фторопласта следует устанавливать во фланцевых соединениях с уплотнительной поверхностью типа «шип — паз».

## 10. ФАСОННЫЕ ДЕТАЛИ ТРУБОПРОВОДОВ

10.1. Фасонные детали трубопроводов в зависимости от параметров транспортируемой среды и условий эксплуатации следует выбирать по действующим стандартам и техническим условиям. Рекомендуемые данные по выбору фасонных деталей трубопроводов приведены в табл. 5С, 6С, 9С, 10С, 12С, 14С, 15С.

10.2. Материал деталей трубопроводов, как правило, должен соответствовать материалу труб. При применении и сварке разнородных сталей следует руководствоваться указаниями параграфа 18.

Температурные пределы применения деталей трубопроводов должны соответствовать температурным пределам применения труб, из которых они изготовлены в соответствии с ГОСТ 356—80 (см. табл. 5).

При соответствующем обосновании разрешается применять детали трубопроводов из сталей, не указанных в табл. 5, в следующих пределах температур, °С:

Сталь	Температура от	до	Сталь	Температура от	до
15Х5	-40	+425	12Х1МФ	+450	+570
15Х5ВФ	-40	+550	12Х21Н5Т	-40	+300
12Х8ВФ	-40	+550	08Х22Н6Т	-10	+300

10.3. При изготовлении деталей трубопроводов силами предприятий необходимо руководствоваться действующими стандартами, техническими условиями и положениями настоящего документа.

### Сварные детали

10.4. При выборе сварных деталей трубопроводов в зависимости от агрессивности среды, температуры и давления следует руководствоваться РД 38.13.004—86 и другими действующими нормативными документами.

10.5. Сварку фитингов и контроль качества сварных стыков следует производить в соответствии с требованиями, изложенными в параграфе 18.

Не допускается исправлять дефекты сварки подчеканкой или подваркой без предварительной вырубки дефектных мест.

10.6. Соединение ответвления с основным трубопроводом представляет собой конструктивно ослабленный участок трубопровода. Отверстие в основном трубопроводе, а также изменение направления и площади поперечного сечения потока при-

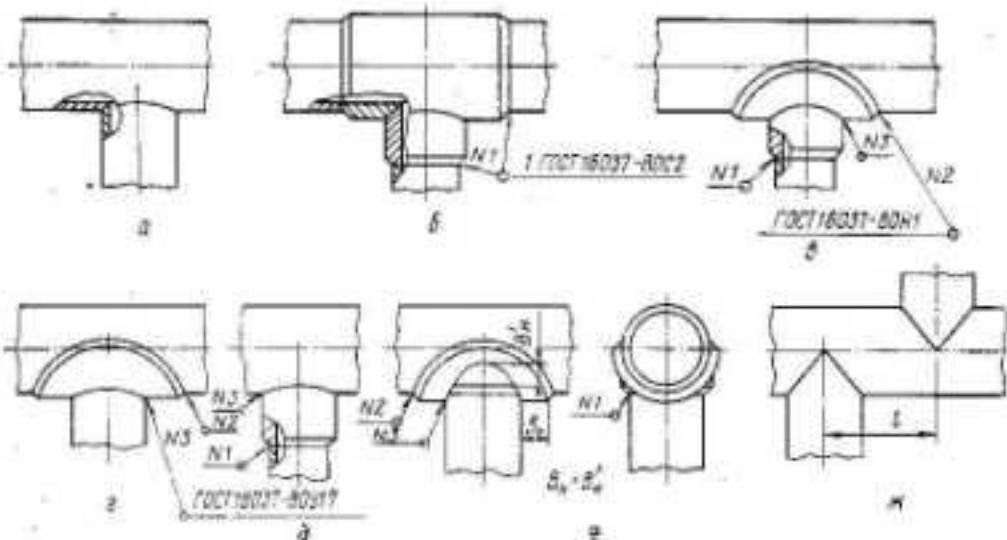


Рис. 2. Ответвления на технологических трубопроводах:

а — без укреплений; б — с помощью тройника; в — укрепленное штуцером и накладкой;  
г — то же, накладкой; д — то же, штуцером; е — то же, накладками на основной и ответвляемый трубопровод; В<sub>1</sub>, В<sub>2</sub> — ширине накладки на основной и ответвляемый трубопровод; ж — крестообразное

водит к значительной концентрации напряжений на этом участке. Поэтому при конструктивном оформлении указанных узлов следует проверять прочность соединений путем расчета методами, изложенными в «Инструкции по расчету стальных трубопроводов различного назначения» Госстроя СССР или в ОСТ 108.031.02—75.

10.7. Ответвление от трубопроводов может быть выполнено одним из способов, показанных на рис. 2, либо в соответствии с ОСТ 36-45—81. При устройстве тройниковых соединений особое внимание следует уделять качеству подгоночных и сварочных работ. Не допускается усиливать сварные швы с помощью ребер жесткости.

10.8. Присоединение ответвлений по способу а применяется в тех случаях, когда ослабление основного трубопровода компенсируется имеющимися запасами прочности соединения.

10.9. При выборе способа присоединения ответвлений к основному трубопроводу следует отдавать предпочтение способам б, в, г, позволяющим получить равномерно укрепленное соединение.

10.10. Накладку на ответвляемый трубопровод (присоединение по способу е) устанавливают при отношении диаметров ответвляемого и основного трубопроводов не менее 0,5.

10.11. Сварные тройники применяют при давлении  $P_u$  до 10 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>). Технические требования к изготовлению тройников должны приниматься по ОСТ 36-49—81 и МН 4750—63.

Размеры сварных тройников из углеродистой стали  $D_1$

$D_y = 65$ — $400$  мм следует назначать по ОСТ 36-46—81 (табл. 13С), а  $D_y = 500$ — $1400$  мм — по ОСТ 36-24—77.

Размеры сварных тройников из легированных сталей следует принимать по МН 4745-63 и МН 4747-63.

Штампованные тройники, разработанные ЦКБН и выпускаемые ПО «Волгограднефтемаш», шифр МСР503.00.000, с условным проходом  $D_y = 80$ — $400$  мм разрешается применять на технологических трубопроводах при давлении  $P_y$  до 16 МПа ( $160$  кгс/см $^2$ ).

10.12. Отводы сварные с условным проходом 150—400 мм в соответствии с ОСТ 36-43—81 разрешается применять для технологических трубопроводов при давлении  $P_y$  не более 6,3 МПа ( $63$  кгс/см $^2$ ).

Отводы сварные с условным проходом 500—1400 мм в соответствии с ОСТ 36-21—77 можно применять для технологических трубопроводов при давлении  $P_y$  не более 2,5 МПа ( $25$  кгс/см $^2$ ).

При транспортировании пара или горячей воды в соответствии с правилами Госгортехнадзора СССР сварные секторные отводы разрешается применять на трубопроводах категорий III и IV.

Размеры сварных отводов и пределы их применения приведены в табл. 7С, 8С настоящего документа.

Для изготовления секторных отводов не допускается применение электросварных труб со спиральным швом.

Сварку отводов с условным проходом более 400 мм следует проводить с подваркой корня шва изнутри.

10.13. Сварные концентрические и эксцентрические переходы с  $D_y = 250$ — $400$  мм по ОСТ 36-44—81 и  $D_y = 350$ — $400$  мм по ТУ 35-1626—77 разрешается применять для технологических трубопроводов при давлении  $P_y$  до 4,0 МПа ( $40$  кгс/см $^2$ ), а с  $D_y = 500$ — $1400$  мм по ОСТ 36-22—77 при  $P_y$  до 2,5 МПа ( $25$  кгс/см $^2$ ).

Пределы применения стальных переходов в зависимости от температуры и агрессивности среды соответствуют пределам применения присоединяемых труб аналогичных марок сталей.

Сварные швы переходов подлежат 100%-ному контролю ультразвуковым или радиографическим методами.

10.14. При отсутствии штампованных и концентрических сварных переходов для технологических трубопроводов с давлением  $P_y$  не более 1,6 МПа ( $16$  кгс/см $^2$ ) и  $D_y = 100$ — $500$  мм в виде исключения допускается применение лепестковых переходов.

Не разрешается устанавливать лепестковые переходы на трубопроводах, предназначенных для транспортирования сжженных газов.

10.15. Размеры лепестковых переходов регламентированы ОСТ 36-44—81 (см. табл. 11С). Лепестковые переходы следует сваривать в соответствии с указаниями параграфа 18 с по-

следующим 100%-ным контролем сварных швов ультразвуковым или радиографическим методами.

После изготовления лепестковые переходы должны быть подвергнуты высокотемпературному отпуску.

10.16. Сварные крестовины и развилики допускается применять на трубопроводах из углеродистых сталей при рабочей температуре не выше +250°C.

Крестовины и развилики из электросварных труб допускается применять при давлении  $P_y$  не более 1,6 МПа ( $16$  кгс/см $^2$ ), при этом они должны быть изготовлены из труб, рекомендуемых для применения при давлении  $P_y$  не менее 2,5 МПа ( $25$  кгс/см $^2$ ).

Крестовины и развилики из бесшовных труб допускается применять при давлении  $P_y$  не более 2,5 МПа ( $25$  кгс/см $^2$ ), при условии изготовления их из труб, рекомендуемых для применения при давлении  $P_y$  не менее 4,0 МПа ( $40$  кгс/см $^2$ ).

Крестовина (рис. 2, ж) представляет собой соединение, в котором расстояние  $l$  между осями ответвляемых трубопроводов составляет: для ответвлений диаметром до 100 мм — менее  $D_y + 50$  мм; для ответвлений диаметром 100 и более мм — менее  $D_y + 100$  мм.

### Гнуемые и штампованные детали

10.17. Крутоизогнутые отводы разрешается применять для технологических трубопроводов при давлении  $P_y$  до 10,0 МПа ( $100$  кгс/см $^2$ ), их следует выбирать по табл. 5С, 6С.

10.18. Гладкогнутие отводы, изготавливаемые по ОСТ 36-42—81 из бесшовных труб на давление  $P_y$  до 10,0 МПа ( $100$  кгс/см $^2$ ), применяют вместо крутоизогнутых и сварных отводов в первую очередь в тех случаях, когда требуется максимально снизить гидравлическое сопротивление трубопровода, на трубопроводах с пульсирующим потоком среды (чтобы снизить вибрацию), а также на трубопроводах при условном проходе  $D_y$  менее 40 мм.

Пределы применения гладкогнутих отводов с радиусом гиба  $R \geq 2D_y$  из труб действующего «Сортамента» соответствуют пределам применения труб, из которых они изготовлены. Применение отводов с радиусом  $R < 2D_y$  должно обосновываться поверочными расчетами гнуемых отводов на прочность.

10.19. При выборе радиуса гиба гладкогнутих отводов необходимо руководствоваться указаниями п. 16.19 настоящего документа.

Минимальная длина прямого участка от конца трубы до начала закругления должна быть равна диаметру  $D_y$  трубы, но не менее 100 мм.

10.20. Концентрические штампованные переходы разрешается применять при давлении  $P_y$  до 10,0 МПа ( $100$  кгс/см $^2$ ).

Рекомендуемые данные по выбору переходов приведены в табл. 9С и 10С.

10.21. Штампованные тройники разрешается использовать при давлении  $P_y$  до 10,0 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>).

Рекомендуемые данные по выбору тройников приведены в табл. 12С.

## 11. ЗАГЛУШКИ

11.1. Заглушки рекомендуется выбирать в зависимости от рабочих параметров среды и конкретных условий эксплуатации, руководствуясь настоящим документом и действующими государственными и отраслевыми стандартами.

11.2. Температурные пределы применения материалов заглушек должны соответствовать температурным пределам применения материалов фланцев в соответствии с табл. 6.

11.3. Быстроъемные заглушки выпускают по ТУ 38.11145—83. Пределы их применения маркируются заводом-изготовителем на корпусе заглушки.

Отбортованные заглушки разрешается устанавливать на технологических трубопроводах при давлении  $P_y$  до 10,0 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>) в соответствии с табл. 14С и 15С.

Приварные плоские и ребристые заглушки, приведенные в табл. 16С, 17С, 18С, можно применять для технологических трубопроводов при давлении  $P_y$  до 2,5 МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>). При выборе плоских и плоских ребристых заглушек можно руководствоваться также ОСТ 36-47—81 и ОСТ 36-48—81.

Заглушки, устанавливаемые между фланцами, разрешается применять для технологических трубопроводов с давлением  $P_y$  до 10,0 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>) в соответствии с табл. 19С и 20С.

11.4. Заглушки, устанавливаемые между фланцами, а также быстроъемные, выпускаемые по ТУ 38.11145—83, запрещается применять для разделения двух трубопроводов с различными средами, смешение которых недопустимо.

11.5. Качество материала заглушек должно подтверждаться сертификатом. Допускается составлять один сертификат на партию заглушек. Партией считается любое число заглушек, изготовленных из одного материала по данному заказу. Сертификат на постоянные заглушки должен храниться в журнале учета установки — снятие заглушек (постоянная заглушка — заглушка, устанавливаемая в связи с технологической необходимостью).

На каждой заглушке (на хвостовике, а при его отсутствии — на цилиндрической поверхности) должны быть четко выбиты номер заглушки (партии), марка стали, условное давление  $P_y$  и условный проход  $D_y$ .

11.6. Устанавливают и снимают заглушки по указанию лица, ответственного за эксплуатацию трубопровода. Установка и снятие заглушек должны отмечаться в специальном журнале. Рекомендуемая форма журнала приведена в приложении 7.

## 12. КОМПЕНСАЦИЯ ТЕМПЕРАТУРНЫХ ДЕФОРМАЦИЙ ТРУБОПРОВОДОВ

12.1. Одно из условий сохранения прочности и надежной работы трубопроводов — полная компенсация температурных деформаций.

Температурные деформации компенсируют за счет поворотов и изгибов трассы трубопроводов. При невозможности ограничиться самокомпенсацией (например, на совершенно прямых участках значительной протяженности) на трубопроводах устанавливают П-образные, линзовидные или волнистые компенсаторы.

12.2. Не допускается применять сальниковые компенсаторы на технологических трубопроводах, транспортирующих среды групп А и Б.

12.3. При расчете самокомпенсации трубопроводов и конструктивных размеров специальных компенсирующих устройств можно рекомендовать следующую литературу:

Справочник проектировщика. Проектирование тепловых сетей. М.: Стройиздат, 1965. 396 с.

Справочник по проектированию электрических станций и сетей. Раздел IX. Механические расчеты трубопроводов. М.: Теплоэлектропроект, 1972. 56 с.

Компенсаторы волнистые, их расчет и применение. М.: ВНИИОЭНГ, 1965. 32 с.

Руководящие указания по проектированию стационарных трубопроводов. Вып. II. Расчеты трубопроводов на прочность с учетом напряжений компенсации, № 27477—Т. Всесоюзный государственный проектный институт «Теплопроект», Ленинградское отделение, 1965. 116 с.

12.4. Тепловое удлинение участка трубопровода определяют по формуле:

$$\Delta l = \alpha l (t_m - t_n) / 100,$$

где  $\Delta l$  — тепловое удлинение участка трубопровода, мм;  $\alpha$  — средний коэффициент линейного расширения, принимаемый по табл. 18 в зависимости от температуры;  $l$  — длина участка трубопровода, м;  $t_m$  — максимальная температура среды, °С;  $t_n$  — расчетная температура наружного воздуха наиболее холодной пятидневки, °С; (для трубопроводов с отрицательной температурой среды  $t_n$  — максимальная температура окружающего воздуха, °С;  $t_m$  — минимальная температура среды, °С).

12.5. П-образные компенсаторы можно применять для технологических трубопроводов всех категорий. Их изготавливают либо гнутыми из цельных труб, либо с использованием гнутых, крутоизогнутых или сварных отводов; наружный диаметр, марку стали труб и отводов принимают такими же, как и для прямых участков трубопровода.

12.6. Для П-образных компенсаторов гнутые отводы следует применять только из бесшовных, а сварные — из бесшовных и сварных труб. Сварные отводы для изготовления П-образных

компенсаторов допускаются в соответствии с указаниями п. 10.12.

12.7. Применять водогазопроводные трубы по ГОСТ 3262—75 для изготовления П-образных компенсаторов не разрешается, а электросварные со спиральным швом, указанные в табл. 5, рекомендуются только для прямых участков компенсаторов.

12.8. П-образные компенсаторы должны быть установлены горизонтально с соблюдением необходимого общего уклона. В виде исключения (при ограниченной площади) их можно размещать вертикально петлей вверх или вниз с соответствующим дренажным устройством в низшей точке и воздушниками.

12.9. П-образные компенсаторы перед монтажом должны быть установлены на трубопроводах вместе с распорными приспособлениями, которые удаляют после закрепления трубопроводов на неподвижных опорах.

12.10. Линзовидные компенсаторы, осевые, изготавляемые по ОСТ 34-42-309—76 — ОСТ 34-42-312—76 и ОСТ 34-42-326—77 — ОСТ 34-42-328—77, а также линзовидные компенсаторы шарнирные, изготавливаемые по ОСТ 34-42-313—76 — ОСТ 34-42-316—76 и ОСТ 34-42-329—77 — ОСТ 34-42-332—77 применяют для технологических трубопроводов, транспортирующих неагрессивные и малоагрессивные среды при давлении  $P_u$  до 1,6 МПа (16 кгс/см<sup>2</sup>), температуре до 350 °C и гарантированном числе повторяющихся циклов не более 3000. Компенсирующая способность линзовидных компенсаторов приведена в табл. 19.

12.11. При установке линзовидных компенсаторов на горизонтальных газопроводах с конденсирующимися газами для каждой линзы должен быть предусмотрен дренаж конденсата. Патрубок для дренажной трубы изготавливают из бесшовной трубы по ГОСТ 8732—78 или ГОСТ 8734—75. При установке линзовидных компенсаторов с внутренним стаканом на горизонтальных трубопроводах с каждой стороны компенсатора должны быть предусмотрены направляющие опоры.

12.12. Для увеличения компенсирующей способности компенсаторов допускается их предварительная растяжка (скатие). Значение предварительной растяжки указывают в проекте, а при отсутствии данных ее можно принимать равной не более 50%-ной компенсирующей способности компенсаторов.

12.13. Поскольку температура окружающего воздуха в период монтажа чаще всего превышает наименьшую температуру трубопровода, предварительную растяжку компенсаторов необходимо уменьшить на  $\Delta_{\text{попр}}$ , мм, которую определяют по формуле:

$$\Delta_{\text{попр}} = \alpha L_0 (t_{\text{монтаж}} - t_{\text{мин}})/100,$$

где  $\alpha$  — коэффициент линейного расширения трубопровода, принимаемый по табл. 18;  $L_0$  — длина участка трубопровода, м;  $t_{\text{монтаж}}$  — температура при монтаже, °C;  $t_{\text{мин}}$  — минимальная температура при эксплуатации трубопровода, °C.

12.14. Пределы применения линзовидных компенсаторов по рабочему давлению в зависимости от температуры транспортируемой среды устанавливают по ГОСТ 356—80; пределы применения их по цикличности приведены ниже:

Общее число циклов работы компенсатора за период эксплуатации	Компенсирующая способность линзы при толщине стенки, мм		
	2,5	3,0	4,0
300	5,0	4,0	3,0
500	4,0	3,5	2,5
1000	4,0	3,5	2,5
2000	2,8	2,5	2,0
3000	2,8	2,2	1,6

12.15. При установке шарнирных компенсаторов ось шарниров должна быть перпендикулярна плоскости изгиба трубопровода.

При сварке узлов шарнирного компенсатора предельные отклонения от соосности не должны превышать для условного прохода: до 500 мм — 2 мм; от 500 до 1400 мм — 3 мм; от 1400 до 2200 мм — 4 мм.

Несимметричность осей шарниров относительно вертикальной плоскости симметрии (вдоль оси трубопровода) должна быть для условного прохода не более: до 500 мм — 2 мм; от 500 до 1400 мм — 3 мм; от 1400 до 2200 мм — 5 мм.

12.16. Качество линзовидных компенсаторов, подлежащих установке на технологических трубопроводах, должно подтверждаться паспортами или сертификатами.

12.17. Сильфонные осевые компенсаторы КО, угловые КУ, сдвиговые КС и универсальные КМ в соответствии с ОСТ 26-02-2079—83 применяют для технологических трубопроводов с условным проходом  $D_u$  от 150 до 400 мм при давлении от остаточного 0,00067 МПа (5 мм рт. ст.) до условного  $P_u$  6,3 МПа (63 кгс/см<sup>2</sup>), при рабочей температуре от —70 до +700 °C.

12.18. Выбор типа сильфонного компенсатора, схема его установки и условия его применения должны быть согласованы с автором проекта или с ВНИИнефтемашем.

Варианты материального исполнения сильфонных компенсаторов приведены в табл. 20, а их техническая характеристика — в табл. 21—30.

12.19. Сильфонные компенсаторы необходимо монтировать в соответствии с инструкцией по монтажу и эксплуатации, входящей в комплект поставки компенсаторов.

12.20. В соответствии с ОСТ 26-02-2079—83 средний срок службы сильфонных компенсаторов до списания — 10 лет, средний ресурс до списания — 1000 циклов для компенсаторов КО-2 и КС-2 и 2000 — для компенсаторов остальных типов.

Средний ресурс до списания компенсаторов КС-1 при вибрации с амплитудой колебаний 0,2 мм и частоте, не превышающей 50 Гц, — 10 000 ч.

**Примечание.** Под циклом работы компенсатора понимают «пуск — остановку» трубопровода для ремонта, освидетельствования, реконструкции и т. п., а также каждое колебание температурного режима работы трубопровода, превышающее 30 °С.

12.21. При ремонтных работах на участках трубопроводов с компенсаторами необходимо исключить: нагрузки, приводящие к скручиванию компенсаторов, попадание искр и брызг на сильфоны компенсаторов при сварочных работах, механические повреждения сильфонов.

12.22. При наработке 500 циклов для компенсаторов КО-2 и КС-2 и 1000 циклов для сильфонных компенсаторов остальных типов необходимо:

при эксплуатации на пожаро-взрывоопасных и токсичных средах заменить их новыми;

при эксплуатации на других средах техническому надзору предприятия принять решение о возможности их дальнейшей эксплуатации.

12.23. При установке компенсатора в паспорт трубопровода вносят следующие данные:

техническую характеристику, завод-изготовитель и год изготовления компенсатора;

расстояние между неподвижными опорами, необходимую компенсацию, предварительное растяжение;

температуру окружающего воздуха при монтаже компенсатора и дату.

### 13. НАДЗОР И ОБСЛУЖИВАНИЕ

13.1. Надежная безаварийная работа трубопровода и безопасность его эксплуатации должны обеспечиваться постоянным наблюдением за состоянием трубопровода и его деталей, своевременным ремонтом в объеме, определенном при осмотре и ревизии, и обновлением всех элементов трубопровода по мере износа и структурного изменения металла.

13.2. Приказом по предприятию в каждом цехе (на каждой установке, объекте) должно быть назначено лицо, ответственное за безопасную эксплуатацию трубопроводов из числа инженерно-технических работников, обслуживающих эти трубопроводы.

13.3. На технологические трубопроводы категорий I, II и III, а также на трубопроводы всех категорий, транспортирующие вещества при скорости коррозии более 0,5 мм/год, администрация предприятия должна составить паспорт установленного образца (см. приложение 1).

Перечень документов, прилагаемых к паспорту, указан в п. 19.1.

**Примечание.** Для трубопроводов, на которые не распространяются требования п. 13.3, на каждой установке необходимо завести эксплуатационный журнал, в котором должны регистрироваться даты проведенных ревизий и данные о ремонтах этих трубопроводов.

13.4. По каждой установке (цеху, производству) лицом, ответственным за безопасную эксплуатацию трубопроводов, должен быть составлен перечень ответственных технологических трубопроводов, выполненный в двух экземплярах: один хранится у лица, ответственного за безопасную эксплуатацию трубопроводов, другой — в отделе технического надзора.

13.5. Технологические трубопроводы, работающие в водородосодержащих средах, необходимо периодически исследовать (металл труб) в соответствии с «Техническими указаниями — регламентом по эксплуатации оборудования установок каталитического риформинга и гидроочистки, работающего в водородосодержащих средах», разработанными НПО «Леннефтехим» и ВНИИнефтемашем (утверждены в 1983 г.).

13.6. Обслуживание технологических трубопроводов может быть поручено лицам, достигшим 18-летнего возраста, обученным по программе технического минимума, знающим их схему и прошедшим проверку знаний по правилам техники безопасности.

### Надзор в процессе эксплуатации

13.7. В период эксплуатации трубопроводов одной из основных обязанностей обслуживающего персонала является постоянное и тщательное наблюдение за состоянием наружной поверхности трубопроводов и их деталей: сварных швов, фланцевых соединений, включая крепеж, арматуры, антикоррозионной защиты и изоляции, дренажных устройств, компенсаторов, опорных конструкций и т. п.

Результаты осмотров должны фиксироваться в вахтенном журнале не реже одного раза в смену.

13.8. Надзор за правильной эксплуатацией трубопроводов ежедневно осуществляют инженерно-технические работники объекта, периодически — служба технического надзора совместно с руководителями цеха и лицом, ответственным за безопасную эксплуатацию трубопроводов, не реже чем один раз в 12 мес.

13.9. При периодическом обследовании необходимо проводить:

техническое состояние трубопроводов наружным осмотром;  
устранение замечаний по предыдущему обследованию и выполнение мер по безопасной эксплуатации трубопроводов, предусмотренных предписаниями органов Госгортехнадзора СССР и службы технического надзора, приказами и распоряжениями по предприятию, актами расследования аварий и протоколами технических совещаний;

полноту и порядок ведения технической документации по эксплуатации и ремонту трубопроводов.

Результаты периодического обследования трубопроводов

оформляют актом, один экземпляр которого вручают начальнику цеха — владельцу трубопроводов.

13.10. Трубопроводы, подверженные вибрации, а также фундаменты под опоры и эстакады для этих трубопроводов в период эксплуатации должна тщательно осматривать служба технического надзора совместно со старшим механиком цеха, механиком установки и лицом, ответственным за их безопасную эксплуатацию. Выявленные при этом дефекты подлежат немедленному устранению.

Сроки осмотров в зависимости от конкретных условий и состояния трубопроводов устанавливает техническое руководство предприятия не реже одного раза в 6 мес.

Максимально допустимая амплитуда вибрации технологических трубопроводов составляет 0,2 мм при частоте вибрации более 40 Гц.

13.11. Наружный осмотр трубопроводов, проложенных открытым способом, при периодических обследованиях можно производить без снятия изоляции. Однако если состояние стек или сварных швов трубопроводов вызывает сомнение, по указанию работника отдела технического надзора должно быть проведено частичное или полное удаление изоляции.

Наружный осмотр трубопроводов, проложенных в непроходных каналах или бесканально, производится на участках, перечисленных в п. 13.16, и по срокам приурочивается к проведению ревизии этих трубопроводов.

13.12. Если при наружном осмотре обнаружены неплотности разъемных соединений, давление в трубопроводе должно быть снижено до атмосферного, температура горячих трубопроводов — до +60 °С, а дефекты устраниены с соблюдением необходимых мер по технике безопасности.

При обнаружении дефектов, устранение которых связано с огневыми работами, трубопровод должен быть остановлен, подготовлен к производству ремонтных работ в соответствии с указаниями «Типовой инструкции по организации проведения огневых работ на взрывоопасных и взрыво-пожароопасных объектах», утвержденной Госгортехнадзором СССР, и дефекты устраниены.

За своевременное устранение дефектов отвечает лицо, ответственное за безопасную эксплуатацию трубопроводов.

### Ревизия трубопроводов

13.13. Основной метод контроля за надежной и безопасной работой технологических трубопроводов — периодические ревизии, которые проводят служба технического надзора совместно с механиками и начальниками установок.

Результаты ревизии служат основанием для оценки состояния трубопровода и возможности его дальнейшей эксплуатации.

13.14. Как правило, ревизия трубопроводов должна приурочиваться к планово-предупредительному ремонту отдельных агрегатов, установок или цехов.

13.15. Сроки проведения ревизии технологических трубопроводов устанавливает администрация предприятия в зависимости от скорости их коррозионно-эррозионного износа, опыта эксплуатации, результатов предыдущего наружного осмотра, ревизии. Сроки должны обеспечивать безопасную, безаварийную эксплуатацию трубопровода в период между ревизиями и не должны быть реже указанных в табл. 31.

13.16. При проведении ревизии особое внимание следует уделять участкам, работающим в особо сложных условиях, где наиболее вероятен максимальный износ трубопровода вследствие коррозии, эрозии, вибрации и других причин. К таким относятся участки, где изменяется направление потока (колена, тройники, врезки, дренажные устройства, а также участки трубопроводов перед арматурой и после нее) и где возможно скопление влаги, веществ, вызывающих коррозию (тупиковые и временно не работающие участки).

13.17. Приступить к ревизии следует только после выполнения необходимых подготовительных работ, предусмотренных действующей «Инструкцией по организации и безопасному производству ремонтных работ на предприятиях и в организациях нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности». На работающих трубопроводах допускается проводить ультразвуковую толщинометрию при условии соблюдения соответствующих мер безопасности.

13.18. При ревизии технологических трубопроводов необходимо:

1. Провести наружный осмотр трубопровода.

2. Простучать молотком и измерить толщину стенки трубопровода ультразвуковым или радиографическим методами, а в необходимых случаях — сквозной засверловкой с последующей заваркой отверстий.

Толщину стенок измеряют на участках, работающих в наиболее сложных условиях (коленах, тройниках, врезках, местах сужения трубопровода, перед арматурой и после нее, местах скопления влаги и коррозионных продуктов, вызывающих коррозию, — застойных зонах, дренажах), а также на прямых участках внутрицеховых и межцеховых трубопроводов.

Число точек замера для каждого участка (элемента) определяет отдел технического надзора при условии обеспечения надежной ревизии трубопроводов.

На прямых участках трубопроводов технологических установок длиной 20 м и менее и межцеховых трубопроводов длиной 100 м и менее должно быть выполнено не менее трех замеров.

Следует обеспечить правильность и точность выполнения замеров, исключить влияние на них иностранных тел (заусенцев,

кокса, продуктов коррозии и т. п.), а также своевременно проверять измерительные инструменты и приборы.

Результаты замера фиксируют в паспорте трубопровода.

Примечания. 1. Толщину стенок трубопроводов категорий IV и V замеряют в том случае, если по результатам обстукивания нельзя точно судить о надежной и безопасной работе трубопроводов.

2. Ревизию постоянных действующих участков факельных линий, не имеющих байпасов, проводят без их остановки путем измерения толщины стенки ультразвуковыми толщиномерами и обмыливанием фланцевых соединений.

Трубопроводы обстукивают по всему периметру трубы молотком массой 1,0—1,5 кг с ручкой длиной не менее 400 мм с шарообразной шляпкой.

Состояние трубы определяют по звуку или вмятинам, которые образуются при обстукивании.

Вопрос о частичном или полном удалении изоляции при ревизии решает служба технического надзора предприятия в каждом конкретном случае при условии обеспечения надежной ревизии трубопровода.

3. На трубопроводах, выполненных из сталей типа 18—8 (08Х18Н10Т; 12Х18Н10Т и т. п.) и работающих в средах, вызывающих межкристаллитную коррозию, сквозные засверловки не допускаются

3. Провести ревизию воротников фланцев внутренним осмотром (при разборке трубопровода) либо измерением толщины неразрушающими методами контроля (ультразвуковым или радиографическим) не менее чем в трех точках по окружности воротника фланца.

Толщину стенки воротника фланца можно определять также с помощью контрольных засверловок согласно п. 13.36—13.43. Число фланцев, подверженных ревизии, устанавливает технический надзор в зависимости от условий эксплуатации трубопровода.

4. Провести внутренний осмотр участка трубопровода с помощью лампы, прибора типа РВП, лупы или других средств, если в результате измерений толщины стенки и простукивания трубопровода возникли сомнения в его состоянии; внутренняя поверхность при этом должна быть очищена от грязи и отложений, а при необходимости — протравлена. При этом следует выбирать участок, эксплуатируемый в неблагоприятных условиях (где возможны коррозия и эрозия, гидравлические удары, вибрация, изменения направления потока, образование застойных зон и т. п.). Демонтаж участка трубопровода при наличии разъемных соединений проводят путем их разборки, а на цельносварном трубопроводе этот участок вырезают.

Во время осмотра проверяют, нет ли коррозии, трещин, уменьшения толщины стенок труб и деталей трубопроводов.

5. Произвести радиографическую или ультразвуковую дефектоскопию сварных стыков, если качество их при ревизии вызвало сомнение; при необходимости следует подвергнуть эти сварные стыки металлографическим и механическим испытаниям.

Число стыков, подлежащих проверке, определяет отдел технического надзора.

Примечание. Дефектоскопию следует производить по инструкции, разработанной специализированной организацией.

6. Проверить механические свойства металла труб, работающих при высоких температурах и в водородсодержащих средах, если это предусмотрено действующими «Правилами», «Регламентами» или проектом. Механические свойства металла следует проверять также и в случаях, если коррозионное действие среды может вызвать их изменение. Вопрос о механических испытаниях решает служба технического надзора.

7. Измерить на участках трубопроводов, работающих при температуре выше 400 °С для углеродистых и выше 450 °С для легированных сталей, деформацию по состоянию на время проведения ревизии и проверить документацию по фиксированию наблюдений за ползучестью, если это предусмотрено действующими «Правилами», «Регламентом» или проектом.

При этом объем работ по замерам следует определять в соответствии с ИЗ4-70-013—84.

8. Разобрать (выборочно, по указанию представителя технадзора) резьбовые соединения на трубопроводе, осмотреть их и измерить резьбовыми калибрами.

9. Проверить состояние и правильность работы опор, крепежных деталей и выборочно — прокладок.

10. Испытать трубопровод в случаях, предусмотренных в пп. 13.44—13.48 и 14.1 настоящего документа.

13.19. При неудовлетворительных результатах ревизии необходимо определить границу дефектного участка трубопровода (осмотреть внутреннюю поверхность, обстучать молотком, измерить толщину и т. п.) и сделать более частые измерения толщины стенки всего трубопровода по усмотрению представителей технического надзора.

13.20. Результаты ревизии сопоставить с первоначальными данными (результатами приемки после монтажа или предыдущей ревизии), после чего составить акт ревизии трубопровода (приложение 3). Акт ревизии утверждает главный механик предприятия (завода). Работы, указанные в акте ревизии, подлежат обязательному выполнению.

В паспорте или в эксплуатационном журнале трубопровода представителем отдела технического надзора совместно с лицом, ответственным за безопасную эксплуатацию трубопровода, делается запись о проведенной ревизии с указанием даты проведения и ссылкой на соответствующий акт.

### Обслуживание и ревизия арматуры

13.21. Арматура технологических трубопроводов — наиболее ответственный элемент коммуникаций, поэтому на предприятиях должны быть приняты необходимые меры по организации постоянного и тщательного надзора за исправностью арматуры,

а также за своевременным и высококачественным проведением ревизии и ремонта.

13.22. При применении арматуры с сальниками особое внимание следует обращать на набивочный материал — на его качество, размеры, правильность укладки в сальниковую коробку.

Набивку для сальников выбирают в соответствии с ГОСТ 5152—77.

13.23. Асбестовая набивка, пропитанная жировым составом и прогорченная для арматуры, устанавливаемой на газопроводах, может быть использована при рабочих температурах не выше 200°C, так как при более высоком нагреве жировые вещества вытекают, и плотность сальника быстро снижается.

13.24. Для температур выше 200°C и давлений до 10 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>) можно применять прогорченную асбестовую набивку. При этом каждое кольцо должно быть пересыпано слоем сухого чистого графита толщиной не менее 1 мм.

13.25. При высоких температурах рекомендуется применять специальные набивки, в частности асбометаллические, пропитанные особыми составами, стойкими к разрушению и не вытекающими под влиянием транспортируемых сред и высокой температуры.

13.26. Сальниковая набивка арматуры должна быть изготовлена из плетеного шнура квадратного сечения со стороной, равной ширине сальниковой камеры. Из такого шнура на оправке должны быть нарезаны заготовки колец со скошенными под углом 45° концами.

13.27. Кольца набивки следует укладывать в сальниковую коробку вразбежку линий разреза, с уплотнением каждого кольца. Высота сальниковой набивки должна быть такой, чтобы грундбукса в начальном положении входила в сальниковую камеру не более чем на  $\frac{1}{6}$ — $\frac{1}{7}$  ее высоты, но не менее чем на 5 мм.

Сальники следует подтягивать равномерно, без перекосов грундбуксы.

13.28. Для обеспечения плотности сальникового уплотнения необходимо следить за чистотой поверхности шпинделя.

13.29. Прокладочный материал для уплотнения соединения крышки с корпусом арматуры следует выбирать по табл. 17 с учетом химического воздействия на него транспортируемой среды, а также в зависимости от давления и температуры.

13.30. Ход шпинделя в задвижках и вентилях должен быть плавным, а затвор при закрывании или открывании арматуры должен перемещаться без заедания.

13.31. Предохранительные клапаны необходимо обслуживать в соответствии с «Руководящими указаниями по эксплуатации, ревизии и ремонту предохранительных клапанов РПК-78», а также директивными указаниями Миннефтехимпрома СССР № ОТ-6187/9 от 09.08.79 г. и Госгортехнадзора СССР № 04-27/515 от 08.08.79 г.

13.32. Для создания плотности запорную арматуру следует закрывать с нормальным усилием. Не допускается применять добавочные рычаги при открывании или закрывании арматуры.

13.33. Ревизию и ремонт трубопроводной арматуры, в том числе обратных клапанов, а также приводных устройств арматуры (электро-, пневмо-, гидропривод, механический привод), как правило, производят в период ревизии трубопроводов, а также во время остановки агрегатов, установок или цехов на ремонт.

13.34. Ревизию, отбраковку, ремонт и испытание арматуры следует производить в специализированных мастерских или на участках в объеме и порядке, предусмотренном отраслевым нормативным документом КО-1—79. В отдельных случаях по усмотрению технического надзора допускается ревизия арматуры путем ее разборки и осмотра непосредственно на месте установки.

13.35. При планировании ревизии и ремонта арматуры следует в первую очередь проводить ревизию и ремонт арматуры, работающей в наиболее сложных условиях, и при этом соблюдать принцип чередования.

Результаты ремонта и испытания арматуры оформляют актом (приложение 4).

### Контрольные засверловки

13.36. В случаях, когда характер и закономерности коррозионного износа трубопровода не могут быть установлены методами контроля, используемыми при ревизиях, для своевременной сигнализации о приближении толщины стенки к отбраковочному размеру допускается делать контрольные засверловки.

Необходимость в контрольных засверловках определяет служба технического надзора предприятия для каждого конкретного случая, с учетом ограничений, изложенных в п. 13.37.

13.37. Трубопроводы, по которым транспортируют вещества группы А(а), А(б), газы всех групп; трубопроводы, работающие под вакуумом, а также трубопроводы, выполненные из сталей типа 18—8 и работающие в средах, вызывающих межкристаллитную коррозию, контрольным засверловкам не подвергают. В этих случаях должен быть усилен контроль за состоянием толщины стенок трубопровода путем их замера ультразвуковым толщиномером или с помощью сквозных засверловок.

13.38. При засверловке контрольных отверстий следует пользоваться сверлом диаметром 2,5—4 мм, заправленным под острым углом, чтобы предотвратить большие утечки продукта в случае пропуска контрольных отверстий.

13.39. Отверстия при контрольных засверловках следует располагать в местах поворотов, сужений, врезок, застойных зонах, а также в тройниках, дренажных отводах перед запорной арматурой и после нее и т. п.

13.40. Отверстия контрольных засверловок на отводах и полуотводах должны быть расположены преимущественно по наружному радиусу гиба из расчета одно отверстие на каждые 0,2 м длины, но не менее одного отверстия на отвод или секцию сварного отвода.

13.41. Глубина контрольных засверловок должна быть равна отбраковочной толщине (определенной согласно пп. 13.49 и 13.50) плюс  $\Pi \times C$  (где  $\Pi$  — половина периода между очередными ревизиями, годы;  $C$  — фактическая скорость износа трубопровода, мм/год).

13.42. Места расположения контрольных засверловок на трубопроводе должны быть четко обозначены.

13.43. Пропуск контрольного отверстия на трубопроводе свидетельствует о приближении толщины стенки к отбраковочному размеру, поэтому такой трубопровод необходимо подвергнуть внеочередной ревизии.

### Периодические испытания технологических трубопроводов

13.44. Надежность работы технологических трубопроводов проверяют периодическими гидравлическими и пневматическими испытаниями.

13.45. Периодические испытания трубопроводов на прочность и плотность приурочивают ко времени проведения ревизии трубопровода. Периодичность проведения испытания должна быть равна удвоенной периодичности проведения ревизии, принятой в соответствии с указаниями п. 13.15 для данного трубопровода, но не реже одного раза в 8 лет.

13.46. Давление испытания и порядок проведения испытания должны соответствовать требованиям, изложенным в параграфе 14.

13.47. Периодические испытания технологических трубопроводов проводят под руководством лица, ответственного за их безопасную эксплуатацию и оформляют актом (приложение 6).

13.48. Лицо, ответственное за безопасную эксплуатацию трубопровода, на основании соответствующего акта делает запись о результатах испытания и назначает срок очередного испытания в паспорте трубопровода, а для трубопроводов, на которые паспорт не составляется, — в эксплуатационном журнале.

### Нормы отбраковки

13.49. Трубы, детали трубопроводов и сварные швы, эксплуатируемые при температуре до 430 °С (включительно), подлежат отбраковке, если в результате ревизии окажется, что под действием коррозии и эрозии толщина стенки их уменьшилась

и достигла значения, определяемого по формуле:

$$\delta_{\text{отб}} = \alpha n P_{\text{раб}} D_n / 2 (0,9 R_2^{\text{н}} m_3 + n P_{\text{раб}}) \quad \text{при } R_2^{\text{н}} m_3 / R_1^{\text{н}} m_2 < 0,75;$$

$$\delta_{\text{отб}} = \alpha n P_{\text{раб}} D_n / 2 (R_1^{\text{н}} + n P_{\text{раб}}) \quad \text{при } R_2^{\text{н}} m_3 / R_1^{\text{н}} m_2 \geq 0,75,$$

где  $\delta_{\text{отб}}$  — толщина стенки трубы или детали трубопровода, при которой они должны быть изъяты из эксплуатации, см;  $n=1,2$  — коэффициент перегрузки рабочего давления в трубопроводе;  $P_{\text{раб}}$  — давление в трубопроводе, МПа (кгс/см<sup>2</sup>);  $D_n$  — диаметр трубы или детали трубопровода, см;  $R_1^{\text{н}}$  — нормативное сопротивление, равное наименьшему значению предела текучести при растяжении, сжатии и изгибе материала труб, принимаемое по государственным стандартам или техническим условиям на соответствующие виды труб, МПа (кгс/см<sup>2</sup>) (см. табл. 32);  $R_2^{\text{н}}$  — нормативное сопротивление, равное наименьшему значению временного сопротивления разрыва материала труб, принимаемое по государственным, отраслевым стандартам и техническим условиям на соответствующие виды труб, МПа (кгс/см<sup>2</sup>) (см. табл. 32).

Примечание. Для электросварных труб, сваренных односторонним швом, значения  $R_1^{\text{н}}$  и  $R_2^{\text{н}}$  следует умножить на 0,8.

$R_1^{\text{н}} = R_1^{\text{н}} m_1 m_2 k_1$  — расчетное сопротивление материала труб и деталей технологических трубопроводов;  $\alpha$  — коэффициент несущей способности, который принимают разным: для труб — 1,0; для конических переходов — 1,0; для выпуклых заглушек (эллиптической формы) — 1,0; для отводов гладких и сварных  $\alpha=1,3$  при  $R/D_n=1$ ;  $\alpha=1,15$  при  $R/D_n=1,5$ ;  $\alpha=1,0$  при  $R/D_n=2$  и более; для тройниковых соединений — по рис. 3;  $m_1=0,8$  — коэффициент условий работы материала при разрыве труб;  $m_2$  — коэффициент условий работы трубопровода, принимаемый в зависимости от транспортируемой среды:

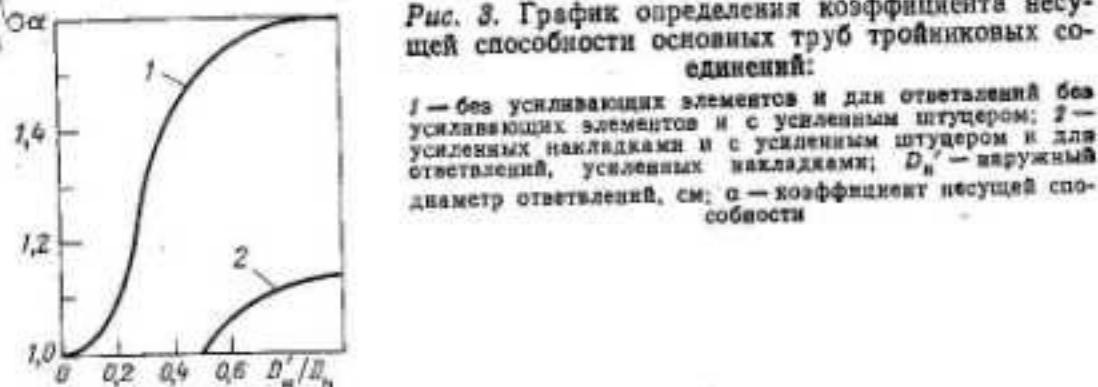
	<i>m<sub>2</sub></i>
Токсичные, горючие, взрывоопасные и сжиженные газы . . . . .	0,60
Инертные газы (азот, воздух и т. п.) или токсичные, взрывоопасные и горючие жидкости . . . . .	0,75
Инертные жидкости . . . . .	0,90

$m_2$  — коэффициент условий работы материала труб при повышенных температурах, принимаемый в зависимости от материала труб и рабочей температуры, °С:

Материал труб	<i>m<sub>2</sub></i>			
	От -70 до -40	От -39 до +100	+250	+430
Углеродистая сталь марок с порядковыми номерами 2, 3, 4 групп А и В (по ГОСТ 380-71)	—	1	0,85	0,75*
Углеродистая качественная конструкционная сталь марок 10, 15, 20 группы 1 по ГОСТ 1050-74 . . . . .	1	1	0,85	0,45
Низколегированные стали марок 09Г2С, 10Г2С1, 17ГС, 14ХГС, 10Г2СД, 15Г2С и 10Г2 . . . . .	1	1	0,85	0,45
Легированные стали марок 15Х5, 15Х5М, 15Х5М-У, 15Х5ВФ, 08Х13, 12МХ, 12Х1МФ, 12Х18Н10Т, 12Х21Н5Т, 10Х17Н13М2Т, 08Х17Н15М3Т, 10Х14Г14Н4Т, 08Х22Н6Т, 08Х18Г8Н2Т, 08Х21Н6М2Т . . . . .	1	1	0,90	0,70

\* Значение коэффициента  $m_2$  соответствует рабочей температуре трубопровода 300 °С, выше которой углеродистые стали по ГОСТ 380-71 применять не рекомендуется.

Рис. 3. График определения коэффициента несущей способности основных труб тройниковых соединений:



1 — без усиливающих элементов и для ответвлений без усиливающих элементов и с усиленным штуцером; 2 — для усиленных накладками и с усиленным штуцером и для ответвлений, усиленных накладками;  $D_n'$  — наружный диаметр ответвлений, см;  $\alpha$  — коэффициент несущей способности

Примечание. Для промежуточных значений рабочей температуры коэффициент  $\alpha_4$  определяют интерполяцией двух ближайших значений.  
 $k_1$  — коэффициент однородности материала труб:

Материал труб

Для бесшовных труб из углеродистой и нержавеющей сталей и для сварных труб из ненормализованной низколегированной стали . . . . . 0,80  
 Для сварных труб из углеродистой и нержавеющей сталей и для сварных труб из нормализованной низколегированной стали . . . . . 0,85

13.50. Трубы, детали технологических трубопроводов и сварныестыки, эксплуатируемые при температуре более  $+430^{\circ}\text{C}$ , подлежат отбраковке, если в результате ревизии окажется, что вследствие коррозии и эрозии толщина стенки их уменьшилась и достигла значения, определяемого по формуле:

$$\delta_{\text{отб}} = \alpha P_{\text{раб}} D_n / 2 [\sigma] + P_{\text{раб}},$$

где  $\delta_{\text{отб}}$  — толщина стенки трубы или детали трубопровода, при достижении которой они должны быть изъяты из эксплуатации, см;  $\alpha$  — коэффициент несущей способности, принимаемый по указаниям п. 13.49;  $P_{\text{раб}}$  — рабочее давление в трубопроводе, МПа ( $\text{kgs}/\text{cm}^2$ );  $D_n$  — наружный диаметр трубы или детали трубопровода, см;  $[\sigma]$  — номинальное допускаемое напряжение материала, которое выбирается в зависимости от рабочей температуры среды и марки стали (табл. 33—35), МПа ( $\text{kgs}/\text{cm}^2$ ).

Примечание. Тройники и тройниковые соединения независимо от рабочей температуры допускается выбраковывать исходя из условия:

$$f_w + f_b + f_{cs} \geq s_0 (d - d_{\text{пр}}),$$

где  $f_w$  — укрепляющее сечение штуцера,  $\text{mm}^2$ ;  $f_b$  — укрепляющее сечение накладки,  $\text{mm}^2$ ;  $f_{cs}$  — укрепляющее сечение сварных швов (наплавленного металла),  $\text{mm}^2$ ;  $s_0(d - d_{\text{пр}})$  — сечение, недостающее для прочности соединения,  $\text{mm}^2$ .

Величины, входящие в формулу, следует рассчитывать согласно ОСТ 108.031.02—75.

13.51. Трубы, детали технологических трубопроводов и сварныестыки подлежат отбраковке:

если толщина стенки трубопровода, вычисленная по формулам в пп. 13.49 и 13.50, выйдет за пределы отбраковочного размера во время работы до ближайшей очередной ревизии;

если при ударе молотком массой 1,0—1,5 кг на трубе остаются вмятины;

если на трубе имеются пропуски через контрольное отверстие;

если механические свойства материала труб изменились и требуется отбраковка их в соответствии с документами, указанными в п. 13.18 6) и 7);

если при просвечивании сварных швов обнаружены дефекты, не подлежащие исправлению;

если трубопровод не выдержал гидравлического или пневматического испытания.

Во всех случаях отбраковочный размер должен быть не менее указанного ниже:

Наружный диаметр, мм . . . . .	$\leq 25$	$\leq 57$	$\leq 108(114)$	$\leq 219$	$\leq 325$	$\leq 377$	$> 426$
Наименьшая допустимая толщина стенки трубопровода, мм . . . . .	1,0	1,5	2,0	2,5	3	3,5	4,0

13.52. Изношенные корпуса литых задвижек, вентилей, клапанов и литых деталей трубопроводов отбраковывают в следующих случаях:

уплотнительные элементы арматуры износились настолько, что не обеспечивают ведения технологического процесса и отремонтировать или заменить их невозможно;

толщина стенки корпуса достигла значения, определяемого по формуле:

$$\delta_{\text{отб}} = 3,8D_y \cdot P_{\text{раб}} / 2 [\sigma],$$

где  $\delta_{\text{отб}}$  — толщина стенки, при которой корпус задвижки, клапана, вентиля, фитинга должен быть изъят из эксплуатации, см;  $D_y$  — условный проход, см;  $P_{\text{раб}}$  — рабочее давление в корпусе, МПа ( $\text{kgs}/\text{cm}^2$ );  $[\sigma]$  — допускаемое номинальное напряжение материала корпуса арматуры, которое выбирают в зависимости от рабочей температуры по табл. 33—35, МПа ( $\text{kgs}/\text{cm}^2$ );

толщина стенки корпуса арматуры достигла значений, равных или меньших указанных ниже:

Условный проход, мм . . . . .	80	100	125	150	200
Предельная отбраковочная толщина стенки, мм . . . . .	4,0	5,0	5,5	6,0	6,5

13.53. Фланцы отбраковывают:

при неудовлетворительном состоянии привалочных поверхностей;

при наличии трещин, раковин и других дефектов;

при уменьшении толщины стенки воротника фланца до отбраковочных размеров трубы.

13.54. Крепежные детали отбраковывают:

при появлении трещин, срыва или коррозионного износа резьбы;

в случае изгиба болтов и шпилек;

при остаточных деформациях, приводящих к изменению профиля резьбы;

в случае износа боковых граней головок болтов и гаек.

13.55. Резьбовые соединения трубопроводов отбраковывают при срыве или коррозионном износе резьбы, а также при прохождении непроходного калибра типа Р—Р по ГОСТ 6485—69, ГОСТ 2533—79, ГОСТ 18465—73, ГОСТ 18466—73.

13.56. Сильфонные компенсаторы отбраковывают в следующих случаях:

толщина стенки сильфона достигла расчетной толщины, указанной в паспорте компенсатора;

толщина стенки сильфона достигла 0,5 мм в случаях, когда расчетная толщина сильфона имеет более низкие значения;

при наработке компенсаторами типа КО-2 и КС-2 500 циклов и остальными типами компенсаторов — 1000 циклов, если они эксплуатируются на пожаро-взрывоопасных и токсичных средах, а допустимое число циклов для этих компенсаторов, определенное по методике ОСТ 26-02-2079—83, превышает указанные;

при наработке компенсаторами допустимого числа циклов, определенного по методике, изложенной в ОСТ 26-02-2079—83.

13.57. Линзовые компенсаторы отбраковывают:

если толщина линзы в любом ее сечении достигла значения, определяемого по формуле:

$$\delta_{\text{отб}} = \lambda D_s \sqrt{1,1 P_{\text{пр}} / \sigma_p}$$

где  $\delta_{\text{отб}}$  — отбраковочная толщина линзы, см;  $\lambda = \gamma(1-\beta)(1-\beta^2)/(8\beta^2)(2+\beta)$  — коэффициент;  $\beta = D_s/d$  — коэффициент, учитывающий форму линзы;  $D_s$  — внутренний диаметр трубопровода;  $d$  — внутренний диаметр линзы;  $P_{\text{пр}}$  — пробное давление, определяемое по ГОСТ 356—80 в зависимости от условного давления, на которое рассчитан компенсатор, МПа (кгс/см<sup>2</sup>);  $\sigma_p$  — минимальное значение предела текучести материала линзы, принимаемое по государственным стандартам на материал, МПа (кгс/см<sup>2</sup>), либо по паспортным данным компенсатора;

при наработке компенсатором заданного в паспорте гарантированного числа циклов.

#### 14. ИСПЫТАНИЕ ТРУБОПРОВОДОВ

14.1. Технологические трубопроводы необходимо подвергать испытанию на прочность и плотность перед пуском их в эксплуатацию, после монтажа, ремонта, связанного со сваркой, разборкой, после консервации или простоя более одного года, при изменении параметров работы, а также периодически в сроки, указанные в п. 13.45.

После разборки единичных фланцевых соединений, трубопровода, связанной с заменой прокладок, арматуры или отдельного элемента трубопровода (тройника, катушки и т. п.) допускается проводить испытание только на плотность. При

этом вновь устанавливаемые арматуры или элемент трубопровода должны быть предварительно испытаны на прочность пробным давлением, указанным в табл. 1, 2, 3.

Трубопроводы, указанные в п. 14.25, кроме испытаний на прочность и плотность должны быть испытаны на герметичность (дополнительное пневматическое испытание на плотность с определением падения давления за время испытания).

Отдувки (воздушники) от аппаратов и систем, работающих без избыточного давления, и участки факельных линий, указанные в примечании 2 к п. 13.18, а также короткие трубопроводы сброса непосредственно в атмосферу от предохранительных клапанов на прочность и плотность не испытывают.

Испытание трубопровода на прочность и плотность производят одновременно, оно может быть гидравлическим или пневматическим. Следует применять преимущественно гидравлическое испытание.

Испытание проводят обычно до покрытия трубопровода тепловой или противокоррозионной изоляцией. Допускается испытывать трубопровод с наложенной изоляцией, но в этом случае монтажные стыки оставляют открытыми.

14.2. Вид испытания и давление при испытании указывают в проекте для каждого трубопровода. При отсутствии проектных данных вид испытания выбирает техническое руководство предприятия (владелец трубопровода), а давление принимают в соответствии с указаниями настоящего параграфа.

14.3. Перед испытанием производят наружный осмотр трубопроводов. При этом проверяют правильность установки арматуры, легкость открывания и закрывания запорных устройств, а также снятие всех временных приспособлений и окончание всех сварочных работ и проведение термообработки (в необходимых случаях).

14.4. Трубопровод следует испытывать только после того, как он будет полностью собран на постоянных опорах или подвесках, установлены врезки, штуцеры, бобышки, арматура, дренажные устройства, спускные линии и воздушники.

14.5. Давление при испытаниях следует измерять не менее чем по двум манометрам, установленным в начале и в конце испытываемого трубопровода.

Манометры, применяемые при испытании технологических трубопроводов, должны быть проверены и опломбированы.

14.6. Испытание трубопровода производят под руководством лица, ответственного за эксплуатацию трубопровода, в присутствии представителя организации, выполнившей работу. Результаты испытания фиксируют в «Удостоверении о качестве» или акте (если «Удостоверение» не составляют), с последующей отметкой в паспорте трубопровода.

## Гидравлическое испытание

14.7. Гидравлическое испытание трубопровода на прочность и плотность проводят одновременно.

14.8. Для гидравлического испытания используют воду при температуре от +5 до +40°C или другие некоррозионные, неядовитые, невзрывоопасные, невязкие жидкости, например керосин, дизельное топливо, легкие масляные фракции.

При этом, во избежание больших потерь жидкостей и быстрого обнаружения неплотностей на трубопроводе, должен быть обеспечен тщательный надзор за возможными утечками.

14.9. Если необходимо проведение испытаний при отрицательной температуре окружающего воздуха, следует применять жидкости, температура замерзания которых ниже температуры проведения испытаний из числа указанных в п. 14.8, а также водных солевых растворов с низкой температурой замерзания, например раствор хлористого кальция, хлористого натрия. Указанные жидкости после испытания сливают в специальные емкости.

Испытывать трубопроводы с использованием солевых растворов следует ограниченными участками длиной не более 1000 м при условном проходе трубопровода до 100 мм, 250 м — до 200 мм и 150 м — 300 мм и более.

14.10. Значение давления при испытании трубопровода на прочность следует принимать по табл. 36.

14.11. Во всех случаях давление при испытании необходимо принимать таким, чтобы расчетное напряжение в материале трубопровода при пробном давлении не превышало 90% предела текучести материала трубопровода при температуре испытания.

14.12. Для проверки прочности трубопровод выдерживают под пробным давлением в течение 5 мин, после чего для испытания на плотность давление в нем снижают до указанного в табл. 36.

Для проверки плотности при рабочем давлении трубопровод осматривают и обстукивают сварные швы молотком массой 1—1,5 кг. Удары наносят по трубе рядом со швом с обеих сторон.

14.13. Обнаруженные при осмотре дефекты (трещины, поры, неплотности разъемных соединений и сальников и т. п.) устраняют только после снижения давления в трубопроводе до атмосферного. После устранения обнаруженных дефектов испытание следует повторить. Подчеканка сварных швов запрещается.

При одновременном гидравлическом испытании нескольких трубопроводов на прочность должны быть проверены общие несущие строительные конструкции.

14.14. Результаты гидравлического испытания на прочность и плотность признаются удовлетворительными, если во время

испытания не произошло падение давления по манометру и не появились течь и отпотевание на элементах трубопровода.

## Пневматическое испытание

14.15. Пневматическое испытание трубопроводов можно производить на прочность и плотность. В зависимости от транспортируемой среды при пневматическом испытании можно применять воздух или инертный газ.

Пневматическое испытание технологических трубопроводов, транспортирующих углеводороды и другие взрывоопасные среды, необходимо производить инертным газом, за исключением вновь вводимых трубопроводов, трубопроводов, прошедших ремонт, связанный со сваркой, а также трубопроводов, прошедших тщательную очистку с последующим анализом среды, испытание которых можно производить воздухом.

Пневматическое испытание трубопроводов на плотность (в том числе с определением падения давления) должно осуществляться только после предварительного их испытания на прочность любым методом.

Замена гидравлического испытания трубопровода пневматическим допускается, если несущие строительные конструкции не рассчитаны на заполнение этого трубопровода водой, а также если недопустимо наличие в трубопроводе остаточной влаги.

14.16. Пневматическое испытание трубопроводов на прочность не разрешается в действующих цехах производственных предприятий, а также на эстакадах, в каналах и лотках, где уложены трубопроводы, находящиеся в работе.

14.17. Давление при пневматическом испытании на прочность принимают таким же, как и при гидравлическом испытании (см. табл. 36), но не выше значений, указанных в табл. 37.

**Примечание.** В исключительных случаях разрешается пневматическое испытание трубопроводов на прочность с отступлением от требований настоящего пункта. При этом испытание необходимо проводить в строгом соответствии со специально разработанной предприятием (для каждого случая) инструкцией, обеспечивающей безопасность работ.

14.18. Пневматическое испытание трубопровода на прочность при установке чугунной арматуры (кроме арматуры из ковкого чугуна) допускается при давлении  $P_{изб}$  не выше 0,4 МПа (4 кгс/см<sup>2</sup>), при этом вся чугунная арматура должна пройти предварительное гидравлическое испытание на прочность пробным давлением в соответствии с ГОСТ 356—80.

14.19. Давление для испытания на плотность следует принимать по табл. 36.

14.20. При пневматическом испытании технологических трубопроводов на прочность давление необходимо повышать по-

степенно, с осмотром трубопровода при следующих давлениях:

при давлении  $P_{раб}$  от 0,1 до 0,2 МПа (от 1 до 2 кгс/см<sup>2</sup>), —

при давлении, равном 0,6  $P_{раб}$ , и при полном рабочем давлении;

при давлении  $P_{раб}$  более 0,2 МПа (2 кгс/см<sup>2</sup>) — при давлениях, равных 0,3 и 0,6  $P_{раб}$ , и при полном рабочем давлении.

При каждом промежуточном осмотре трубопровода повышение давления необходимо временно прекращать.

14.21. Во время пневматических испытаний трубопроводов на прочность как внутри помещения, так и снаружи следует установить охраняемую зону и обозначить ее. Минимальное расстояние в любом направлении от испытываемого трубопровода до границы зоны должно быть при наземной прокладке — не менее 25 м, при подземной — не менее 10 м.

14.22. Во время повышения давления в трубопроводе и при достижении в нем испытательного давления на прочность пребывание кого-либо в зоне охраны запрещается.

Трубопровод разрешается осматривать лишь после того, как испытательное давление будет снижено до рабочего. Лица, производящие испытание и осмотр, должны быть специально проинструктированы. Запрещается находиться в охраняемой зоне кому-либо кроме этих лиц. Запрещается обстукивать молотком трубопроводы, находящиеся под давлением.

14.23. Герметичность сварных стыков, фланцевых соединений и сальников проверяют галлоидными или гелиевыми течеискателями либо мыльным или другим раствором (при отрицательных температурах окружающего воздуха применяют незамерзающий мыльный раствор).

14.24. Результаты пневматического испытания трубопроводов признают удовлетворительными, если при испытании на плотность не обнаружено утечек.

#### Испытание трубопроводов на герметичность (дополнительное пневматическое испытание трубопроводов на плотность с определением падения давления за время испытания)

14.25. Необходимость проведения и длительность дополнительного пневматического испытания трубопровода на плотность с определением падения давления за время испытания предусматривается данными проекта.

14.26. Внутрицеховые технологические трубопроводы следует дополнительно испытывать на герметичность совместно с оборудованием, которое они обслуживают.

14.27. Дополнительное испытание технологических трубопроводов на плотность проводят после испытания на прочность и плотность.

14.28. Давление  $P_{пр}$  при дополнительном испытании принимают по табл. 36, как при испытании на плотность.

14.29. Испытание на плотность с определением падения давления можно производить только после выравнивания температур в трубопроводе. Для наблюдения за температурой в трубопроводе в начале и в конце испытываемого участка следует устанавливать термометры.

14.30. Если продолжительность дополнительного испытания на плотность не указана в проекте, ее устанавливает организация, проводящая испытания. Для строящихся внутрицеховых, межцеховых и меж заводских трубопроводов длительность испытаний должна быть не менее 24 ч.

При периодических испытаниях и ремонтах, связанных с разборкой и сваркой, продолжительность испытаний устанавливает техническое руководство предприятия (не менее 4 ч).

14.31. Падение давления в трубопроводе за время испытания его на плотность определяют по формуле:

$$\Delta P = 100 (1 - P_{кон}T_{нач}/P_{нач}T_{кон}),$$

где  $\Delta P$  — падение давления, % от испытательного давления;  $P_{кон}$ ,  $P_{нач}$  — сумма манометрического и барометрического давлений в конце и в начале испытания, МПа (кгс/см<sup>2</sup>);  $T_{нач}$ ,  $T_{кон}$  — температура в трубопроводе в начале и в конце испытания, К.

Давление и температуру в трубопроводе определяют как среднее арифметическое показаний манометров и термометров, установленных на нем во время испытания.

14.32. Допустимое падение давления при дополнительном испытании на плотность внутрицеховых технологических трубопроводов определяют согласно проекту с учетом специфических свойств среды (токсичности, текучести, степени взрывоопасности и т. д.) и геометрического объема испытываемой системы, а при отсутствии указаний в проекте — в соответствии с указаниями п. 14.33.

14.33. Результаты дополнительного пневматического испытания на плотность изготовленных технологических трубопроводов и трубопроводов, прошедших ремонт, связанный со сваркой, признают удовлетворительными, если падение давления в них окажется не более 0,1% в 1 ч для трубопроводов группы А и не более 0,2% в 1 ч — для трубопроводов групп Б(а), Б(б) и 0,5% при проведении периодических испытаний.

Указанные нормы относятся к трубопроводам внутренним диаметром до 250 мм включительно.

При испытании трубопроводов больших диаметров нормы падения давления в них определяют, умножая приведенные величины на поправочный коэффициент, рассчитываемый по формуле:

$$K = 250/D_{вн},$$

где  $K$  — поправочный коэффициент;  $D_{вн}$  — внутренний диаметр испытываемого трубопровода, мм.

Если испытываемый трубопровод состоит из участков различных диаметров, средний внутренний диаметр его определяют по формуле:

$$D_{cp} = (D_1^2 L_1 + D_2^2 L_2 + \dots + D_n^2 L_n) / (D_1 L_1 + D_2 L_2 + \dots + D_n L_n),$$

где  $D_1, D_2, D_n$  — внутренние диаметры участков трубопроводов, м;  $L_1, L_2, L_n$  — длины участков трубопроводов, соответствующие указанным диаметрам, м.

## 15. НЕКОТОРЫЕ УКАЗАНИЯ ПО УСТРОЙСТВУ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ ТРУБОПРОВОДОВ

15.1. Конструкция технологических трубопроводов и способ прокладки должны обеспечивать:

безопасную и надежную эксплуатацию в пределах нормативного срока;

ведение технологического процесса в соответствии с проектными параметрами;

возможность надзора за техническим состоянием трубопровода;

производство монтажных и ремонтных работ индустриальными методами с применением средств механизации;

возможность выполнения всех видов работ по контролю и термической обработке сварных швов и испытанию;

защиту трубопроводов от коррозии, вторичных проявлений молнии и статического электричества;

предотвращение образования ледяных, гидратных и других пробок в трубопроводе.

15.2. Пересечение проездов (дорог) сетями трубопроводов следует предусматривать под углом  $90^\circ$  к оси проезда. В обоснованных случаях допускается уменьшать угол пересечения.

15.3. Опорные строительные конструкции для технологических трубопроводов должны быть из несгораемых материалов.

15.4. В местах прохождения через стены, перекрытия, перегородки и т. п. технологические трубопроводы должны быть заключены в стальные гильзы из труб, внутренний диаметр которых на 10—20 мм больше наружного диаметра трубопроводов или тепловой изоляции. Зазор между трубопроводом и гильзой с обоих концов должен быть заполнен несгораемым материалом, допускающим перемещение трубопровода вдоль его продольной оси. Гильзы должны быть жестко заделаны в строительной конструкции.

Размещать сварныестыки трубопровода внутри гильз не допускается.

15.5. Внутрицеховые трубопроводы и арматуру необходимо размещать с учетом необходимых проходов, в соответствии с действующими нормами техники безопасности. Трубопроводы, прокладываемые вдоль стен внутри зданий, не должны пересекать оконных и дверных проемов.

15.6. При расположении и креплении технологических трубопроводов в зданиях следует учитывать возможность свободного перемещения подъемно-транспортных устройств.

15.7. Для трубопроводов, транспортирующих вещества групп А, Б(а), Б(б), следует предусматривать преимущественно надземную прокладку, за исключением случаев, когда проектом предусмотрен иной способ.

15.8. Для трубопроводов, транспортирующих вещества группы А и Б, как правило, следует предусматривать соединения сварнымистыками.

Фланцевые соединения допускаются в местах подключения трубопроводов к аппаратам, арматуре и другому оборудованию, имеющему ответные фланцы, а также на участках трубопроводов, требующих по условиям эксплуатации периодической разборки.

15.9. Запрещается прокладывать внутрицеховые трубопроводы внутри административных, бытовых, хозяйственных помещений, в помещениях электрораспределительных устройств, электроустановок, щитов автоматизации, вентиляционных камер, тепловых пунктов, а также на путях эвакуации персонала (лестничных клетках, коридорах и т. п.).

15.10. Внутрицеховые трубопроводы с условным проходом до 100 мм допускается прокладывать по наружной поверхности глухих стен вспомогательных помещений.

Внутрицеховые трубопроводы с условным проходом до 200 мм допускается прокладывать по несгораемым участкам несущих стен производственных зданий. Такие трубопроводы должны располагаться на 0,5 м ниже или выше оконных или дверных проемов (за исключением зданий, имеющих сплошное остекление).

Не допускается прокладка трубопроводов по стенам и ограждающим конструкциям, сбрасываемым при воздействии взрывной волны.

Не допускается размещение арматуры, фланцевых и резьбовых соединений и дренажных устройств на трубопроводах, проложенных над оконными и дверными проемами.

15.11. В проходных и непроходных каналах не допускается совместная прокладка паропроводов категории I и продуктопроводов, а также паропроводов категорий II, III и IV и технологических трубопроводов, транспортирующих едкие, ядовитые и легковоспламеняющиеся жидкости.

15.12. Допускается прокладка в каналах и тоннелях трубопроводов группы В совместно с силовыми, осветительными и телефонными кабелями в соответствии с требованиями ПУЭ, утвержденных Минэнерго СССР.

15.13. Расстояния между прокладываемыми параллельно трубопроводами, а также между трубопроводом и строительными конструкциями как по горизонтали, так и по вертикали

следует выбирать с учетом возможности сборки, осмотра, на-несения тепловой изоляции и ремонта трубопроводов, а также смещения трубопроводов при температурной деформации, которая принимается по табл. 38.

15.14. Подземные трубопроводы необходимо прокладывать на глубину не менее 0,6 м от поверхности земли до верхней части трубы или теплоизоляционной конструкции в тех местах, где не предусмотрено движение транспорта; на остальных участках глубину заложения трубопровода принимают из условия расчета трубопровода на прочность.

Глубина заложения подземных трубопроводов под железнодорожными путями должна быть не менее 1 м от подошвы шпалы до верхней части защитного футляра трубопровода, а под автодорогами и проездами — не менее 0,8 м от поверхности дорожного покрытия.

Трубопроводы, транспортирующие застывающие, увлажняемые и конденсирующиеся вещества, необходимо располагать на 0,1 м ниже глубины промерзания грунта (до верхней части трубы) с уклоном к конденсатосборникам, другим емкостям, цеховой аппаратуре.

15.15. На пересечении с внутриводскими железнодорожными путями, автомобильными дорогами и проездами подземные трубопроводы должны быть заложены в гильзы из стальных труб, внутренний диаметр которых на 100—200 мм больше наружных диаметров прокладываемых в них трубопроводов (с учетом теплоизоляции). Концы гильзы должны выходить за пределы пересечения не менее чем на 0,5 м в каждую сторону, но не менее 5 м от головки крайнего рельса. Их необходимо уплотнить просмоленной пеньковой прядью и залить битумом.

Участки трубопроводов, заключенные в защитные гильзы, должны быть предварительно гидравлически испытаны, а сварныестыки проверены неразрушающими физическими методами контроля.

15.16. Если максимальное возможное давление в паропроводе превышает расчетное давление аппаратов — потребителей пара, то на вводах водяного пара в цех необходимо предусмотреть автоматическое редуцирующее устройство (редукционный или регулирующий клапан), а после него, т. е. на стороне низкого давления, — предохранительный клапан, рассчитанный на соответствующую пропускную способность редуцирующего устройства.

Допускается заменять автоматическое редуцирующее устройство ручным, состоящим из двух последовательно установленных вентилей. В этом случае на стороне низкого давления должно быть установлено (параллельно) не менее двух предохранительных клапанов такой же пропускной способности каждый.

Установка предохранительного клапана на стороне низкого давления за редуцирующим устройством не обязательна, если трубопровод от источника питания (насос, компрессор) до суда будет рассчитан на высокое давление (до редуктора), а на аппарате, будут установлены предохранительные клапаны с пропускной способностью, равной или превышающей производительность источника питания.

15.17. Технологические трубопроводы и металлические защитные покрытия теплоизоляции следует защищать от вторичных проявлений молний и статического электричества в соответствии с требованиями, предусмотренными указаниями по проектированию и устройству молниезащиты зданий и сооружений, а также специальными отраслевыми правилами.

15.18. Для свободного проезда внутризаводского транспорта и беспрепятственного прохода людей минимальная высота до нижней части трубопроводов или пролетных строительных конструкций высоких эстакад должна быть, м:

над железнодорожными путями (от головки рельсов)	5,5
над автодорогами и проездами	5,0
над пешеходными проходами	2,2

15.19. При пересечении высокими эстакадами железнодорожных путей и автодорог расстояние по горизонтали от грани ближайшей опоры эстакады должно быть не менее, м:

до оси железнодорожного пути нормальной колеи	2,45
до бордюра автодороги	1,0

15.20. Пересечения эстакад с воздушными линиями электропередач необходимо выполнять в соответствии с ПУЭ.

Воздушные линии электропередач на пересечениях с эстакадами должны проходить только над трубопроводами. Минимальное расстояние по вертикали от верхних технологических трубопроводов эстакады до линий электропередач (нижних проводов с учетом их провисания) следует принимать в зависимости от напряжения:

Напряжение, кВ	До 1	От 1 до 20	От 35 до 110	150	220
Расстояние над трубопроводом, м	1,0	3,0	4,0	4,5	5,0

Расстояние по вертикали от верхних технологических трубопроводов до нижней части вагонеток (с учетом провисания троса) подвесной дороги должно быть не менее 3 м.

Примечание. При определении вертикального и горизонтального расстояний между воздушными линиями электропередач и технологическими трубопроводами всякого рода защитные ограждения, устанавливаемые над ними в виде решеток, галерей, площадок, рассматриваются как части трубопровода.

15.21. Размещать арматуру, фланцевые и резьбовые соединения, линзовидные и волнистые компенсаторы и дренажные устройства на трубопроводах, расположенных над железнодорожными путями, автодорогами и пешеходными дорожками, не разрешается.

При необходимости во фланцевых соединениях (например, на гуммированных трубопроводах) под трубой во всю ширину полотна дороги должен быть установлен сплошной поддон с соответствующим уклоном, обеспечивающий отвод жидкости (в случае течи фланцевых соединений) за пределы полотна дороги.

15.22. Трубопроводы для различных кислот и других высокоагрессивных жидкостей, прокладываемые на межцеховых эстакадах, необходимо располагать ниже остальных трубопроводов, особенно трубопроводов для огне-взрывоопасных и ядовитых сред.

15.23. В целях использования несущей способности трубопроводов допускается закреплять к ним трубопроводы меньших диаметров с обязательным расчетом труб большего диаметра на допустимый прогиб.

Не разрешается закреплять трубопроводы малых диаметров к трубопроводам:

транспортирующим высокоагрессивные, ядовитые, токсичные вещества и сжиженные газы;

работающим под давлением от 6,3 МПа (63 кгс/см<sup>2</sup>) и выше;

при температуре среды выше +300°C и ниже -40°C.

если температура самовоспламенения веществ в прикрепляемом трубопроводе превышает 0,8 значения температуры веществ в несущем трубопроводе.

15.24. При одновременной прокладке в одной траншее двух или более трубопроводов их следует располагать в один ряд (в одной горизонтальной плоскости). Расстояние между ними в свету следует принимать при условных диаметрах трубопроводов:

до 300 мм — не менее 0,4 м;

более 300 мм — не менее 0,5 м.

15.25. Подземные трубопроводы следует монтировать только на сварных соединениях, за исключением присоединения фланцевой или муфтовой арматуры и фланцевых заглушек. Арматуру и фланцевые заглушки на подземных трубопроводах необходимо устанавливать в специальных подземных камерах или колодцах. Вне камер и колодцев можно размещать только приварные заглушки.

15.26. Подземные трубопроводы должны быть защищены от почвенной коррозии специальной усиленной противокоррозионной изоляцией согласно ГОСТ 9.015—74 и СН 266—63.

15.27. Необходимость тепловой изоляции технологических трубопроводов устанавливается проектом в зависимости от

свойств транспортируемой среды, места и способа прокладки трубопровода, требований технологического процесса, техники безопасности и пожарной безопасности.

15.28. Рассчитывать тепловую изоляцию и выбирать ее конструкцию следует в соответствии с СН 542—81.

15.29. Транзитная прокладка любых технологических трубопроводов под зданиями и над ними не допускается.

15.30. Трубопроводы следует прокладывать с уклоном, обеспечивающим возможно полное опорожнение их в цеховую аппаратуру и емкости. Уклоны трубопроводов следует принимать, как правило, не менее:

для легкоподвижных жидкых веществ	0,002
для газообразных веществ	0,003
для высоковязких и застывающих веществ	0,020

В обоснованных случаях допускается прокладывать трубопроводы с меньшим уклоном или без него, но при этом должны быть предусмотрены меры, обеспечивающие их опорожнение.

## 16. ВЫПОЛНЕНИЕ РЕМОНТНО-МОНТАЖНЫХ РАБОТ НА ТРУБОПРОВОДАХ

16.1. Ремонтно-монтажные работы на трубопроводах производят после их подготовки в соответствии с действующей «Инструкцией по организации и безопасному производству ремонтных работ на предприятиях и в организациях нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности».

16.2. Переустройство технологических трубопроводов при реконструкции и внедрении рационализаторских предложений можно производить только по рабочим чертежам.

Ремонт трубопроводов выполняют по актам ревизии и отбраковки с приложением выкопировки из схем трубопроводов.

16.3. Трубы, фасонные соединения, фланцы, прокладочные материалы, электроды крепежные и другие детали, применяемые при ремонтно-монтажных работах, по качеству и технической характеристике должны отвечать требованиям государственных стандартов, норматив машиностроения или специальных технических условий. Взаимозаменяемость отечественных и импортных сталей приведена в табл. 55, 56.

Элементы трубопроводов, не имеющие сертификатов или паспортов, можно применять для трубопроводов категории II и ниже только после проверки и испытания в соответствии с государственными стандартами, нормативами и техническими условиями.

Трубы, фланцы и фасонные детали трубопроводов из легированных сталей, независимо от наличия сертификатов и за-

водской маркировки ( $P_y$ ,  $D_y$ , марка стали), можно применять для технологических трубопроводов только после предварительной проверки марки стали (химическим анализом, стиллоскопированием и т. п.).

Арматуру, не имеющую паспорта и маркировки, можно использовать для трубопроводов категорий IV и V только после ее ревизии и испытания.

Арматуру, имеющую маркировку завода-изготовителя с указанием  $P_y$ ,  $D_y$  и марки материала, но не имеющую паспортов, допускается применять для трубопроводов всех категорий только после ее ревизии, испытания и проверки марки материала.

16.4. Все детали перед ремонтно-монтажными работами должны быть осмотрены. Поверхности труб, фасонных деталей, фланцев, прокладок, корпусов и крышечек арматуры не должны иметь трещин, раковин, плён, заусенцев и других дефектов, снижающих их прочность и работоспособность.

Маркировка должна соответствовать сертификатам.

Толщину стенки труб и фасонных деталей следует проверять замером на обоих концах в четырех точках. Наружный диаметр, овальность и толщина стенки должны соответствовать требованиям государственных стандартов, нормалей и специальных технических условий.

На поверхности резьбы крепежных деталей не должно быть следов коррозии, вмятин, надрывов и других дефектов, снижающих их прочность.

16.5. Чугунную арматуру с условным проходом более 300 мм, независимо от наличия паспорта, маркировки и срока хранения перед установкой следует подвергать ревизии и гидравлическому испытанию на прочность и плотность.

Ревизию производят в соответствии с КО-1-79.

16.6. Арматуру, предназначенную для установки на трубопроводах категории I, а также всю арматуру (независимо от категории трубопровода) с просроченным гарантийным сроком перед установкой необходимо подвергать гидравлическому испытанию на прочность и плотность в соответствии с ГОСТ 356-80.

16.7. Разметка труб и деталей производится способами, не нарушающими качества последних и обеспечивающими четкое нанесение на заготовках осевых линий, размеров и форм, необходимых при изготовлении деталей и сборке их в узлы.

16.8. Резку труб можно производить любым способом с соблюдением следующих условий:

конец трубы после резки должен быть чистым, без внешних и внутренних заусенцев и грата;

отклонение от перпендикулярности торцового среза к продольной оси не должно превышать для труб с  $D_y$  150 мм — 1 мм, а для труб с  $D_y > 150$  мм — 1,5 мм, которое берется на величину внутреннего диаметра.

16.9. Трубы из легированных сталей предпочтительнее резать механическим способом (резцами, фрезами, абразивными дисками и т. п.). Допускаются огневые способы резки с последующей обработкой концов труб в соответствии с указаниями параграфа 18.

16.10. Гибку труб из углеродистой и легированной стали производят в холодном и горячем состоянии различными способами. Способ гибки выбирает изготовитель трубопроводов с условием, что принятый способ обеспечит необходимое качество изготовления.

При этом целесообразно руководствоваться следующими рекомендациями:

гибку в холодном состоянии по шаблону (гибочному сектору) на двух опорах без наполнителя (песок) или с ним можно применять для труб с условным проходом до 125 мм, в качестве оборудования использовать ручные гидравлические трубогибы типа ТГР-2 для труб с условным проходом до 50 мм и с электроприводом типа ТГС-127 для труб с условным проходом до 125 мм;

гибку в холодном состоянии обкаткой роликом без наполнителя можно применять для труб с условным проходом до 32 мм, в качестве оборудования использовать ручные трубогибочные станки или приспособления типа СТГ, станки с электроприводом типа ВМС-23;

гибку в холодном состоянии вращающимся гибочным сектором с внутренним калибрующим донром (оправкой) и без него можно применять для труб с условным проходом 32—150 мм, в качестве оборудования использовать трубогибочные станки типа ТГМ-38-159, СТГ-3;

гибку с нагревом токами высокой частоты (ТВЧ) — для труб с условным проходом до 500 мм, в качестве оборудования использовать трубогибочные станки с нажимным отключающим роликом типа ТГУ-300Б для труб с условным проходом до 250 мм, типа ТГС-530 — 200—500 мм, а также станки с «подсадкой» трубы в процессе гибки;

гибку труб по шаблонам с наполнителем (песком) в холодном состоянии, а также с нагревом в печах и горнах применять только в исключительных случаях, при отсутствии специального трубогибочного оборудования или оснастки.

16.11. Трубы из легированной стали (в том числе из нержавеющей) гнуть с наполнителем в горячем состоянии не рекомендуется.

16.12. Трубы из углеродистых сталей марок Ст 2, Ст 3, 10, 20, можно гнуть различными способами в холодном и горячем состоянии (в том числе с нагревом ТВЧ) без последующей термообработки, если она не предусмотрена проектом.

16.13. Трубы толщиной стенки до 20 мм из сталей марок 10Г2, 12Х1МФ и 15ГС гнуть в холодном состоянии без последующей термообработки, если она не предусмотрена проектом.

16.14. Трубы из легированной нержавеющей стали аустенитного класса марок 12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т, 08Х17Н16М3Т, 10Х23Н18 следует гнуть при нагреве ТВЧ до 1050—1200 °С и охлаждать за индуктором водой, без последующей термообработки. Гибка труб при этом совмещается с термической обработкой — аустенизацией. При их гибке нельзя допускать понижения температуры нагрева ниже 900 °С, так как могут образоваться трещины из-за уменьшения пластичности металла.

16.15. Трубы из легированной стали мартенситного класса марок 15Х5, 15Х5М, 15Х5ВФ, 12Х5МА, 12Х8ВФ, а также из легированной стали перлитного класса марок 15ХМ, 30ХМА следует гнуть на станках с нагревом ТВЧ и последующей термообработкой, которая должна восстановить свойства материала в пределах требований государственных стандартов или технических условий на поставку этих труб. Рекомендуемые режимы термообработки приведены в табл. 39.

16.16. Гибку труб из легированной стали по ГОСТ 9940—81, 9941—81, 550—75 из марок сталей, не указанных в пп. 16.13, 16.14, 16.15, следует производить только после предварительной экспериментальной гибки их и отработки режимов нагрева с контролем свойств и структуры металла согнутых труб. При этом свойства металла должны быть не ниже, чем у металла труб до гибки.

16.17. При гибке труб поперечные сварные швы на гнуемых участках труб не допускаются.

При гибке прямошовных электросварных и водогазопроводных труб продольные швы следует располагать в зоне наименьших деформаций (на боковых поверхностях гиба).

16.18. Технологию гибки труб устанавливают по производственным инструкциям. Радиусы гиба принимают не менее указанных:

- 1) при гибке труб в холодном состоянии на специальных станках по размерам, указанным в паспортах этих станков;
- 2) при гибке труб с нагревом и набивкой песком — не менее 3,5 наружных диаметров трубы;
- 3) при гибке труб с нагревом ТВЧ — не менее 3,0 наружных диаметров трубы.

**Примечание.** Допускаются радиусы гиба менее указанных в пп. 2) и 3), если способ гибки гарантирует сохранение толщины стенки в любом месте гиба, равной не менее 85%名义ной толщины с учетом минусового допуска.

В любом случае радиус гиба должен быть равен не менее двух наружных диаметров трубы.

16.19. При гибке труб допускаются следующие отклонения от геометрических размеров и формы детали:

угловые отклонения осевых линий не должны превышать 2 мм/м при  $D_y \leq 200$  мм и 3 мм/м при  $D_y > 200$  мм;

отклонение радиуса гиба (при  $R \leq 4D_n$ ) не должно превышать значений, указанных ниже:

$D_n$ , мм	80	80—100	125	150	200
Допуск на радиус гиба (при $R \leq 4D_n$ ), мм	±5	±8	±10	±12	±16

16.20. При гибке труб допускаются следующие изменения их сечения в зоне гиба:

овальность сечений в месте гиба, определяемая как отношение разности наибольшего и наименьшего наружных диаметров к名义ному наружному диаметру, не должна превышать 8%;

толщина стенки в любом месте гиба должна быть не менее 85%名义ной толщины с учетом минусового допуска.

16.21. На внутренней стороне гнуемых участков допускается плавная волнистость с наибольшей высотой гофр, равной名义ной толщине стенки трубы, но не более 10 мм.

Расстояние между гофрами должно быть не менее трехкратной толщины стенки трубы.

16.22. При гибке труб допускается дополнительная холодная или горячая подгибка их. При этом запрещается горячая подгибка труб из углеродистой стали при температуре ниже 700 и выше 1000 °С, из легированной стали при температуре ниже 800 °С, а из нержавеющей стали типа 12Х18Н10Т — при температуре ниже 900 °С. Термообработка труб из легированной стали после горячей подгибки обязательна.

При подгибке не допускаются трещины, раковины, надрывы, расслоения и растяжки с образованием утонения.

16.23. Расстояние от ближайшего поперечного сварного шва до ~~наибольшего~~ закругления гиба должно быть не меньше наружного диаметра трубы, но не менее 100 мм (исключая случаи крутоизогнутых отводов).

16.24. Не разрешается сварка штуцеров, бобышек, дренажей в сварные швы, в гнуемые и штампованные детали трубопровода, изготовленные любым способом.

В порядке исключения в гнуемые и штампованные детали может быть сварен один штуцер с внутренним диаметром не более 20 мм, если эта сварка предусмотрена проектом.

Допускается сварка штуцеров в отбортованные заглушки, при этом ось штуцера должна совпадать с осью трубопровода, а его условный проход должен быть не более половины условного диаметра заглушки.

16.25. Разделку концов труб и деталей трубопроводов и сборку их под сварку, а также сварку следует производить в соответствии с требованиями, изложенными в параграфе 18.

16.26. При сопряжении двух труб, труб с деталями, деталей между собой угловые отклонения (излом осей) не должны превышать 2,5 мм/м, но не более 8 мм на весь последующий прямой участок трубопровода; линейные отклонения (смещение

осей) не должны превышать 3 мм на каждый метр длины трубопровода, но не более 10 мм на всю длину. Совмещение кромок труб и деталей с применением усилий, нагрева или искривления труб при сборке не допускается, за исключением трубопроводов из углеродистой стали марок 10 и 20, для которых в процессе сборки допускается подгонка кромок методом подкатки (подбивка кувалдой) по всему периметру или его части с предварительным подогревом кромок до 850—900 °С. При подкатке должен обеспечиваться плавный переход с углом не более 15° от деформированной кромки к недеформированной части трубы.

16.27. При сборке фланцев под сварку с различными деталями (патрубками, фасонными частями, бесфланцевой арматурой, компенсаторами и т. п.) необходимо обеспечивать перпендикулярность и соосность уплотнительной поверхности фланцев к оси смежной детали.

Для трубопроводов категорий III, IV, V допускается отклонение от перпендикулярности уплотнительной поверхности фланца к оси смежной трубы или детали при давлении  $P_y \leq 4$  МПа (40 кгс/см<sup>2</sup>), равное 4 мм/м, а при давлении  $P_y > 4$  МПа (40 кгс/см<sup>2</sup>) — 2 мм/м.

Смещение осей фланцев, приварных встык, относительно осей смежных с ними деталей не должно превышать половины допуска на смещение кромок сопрягаемых концов.

16.28. При сборке фланцевых соединений труб, деталей трубопроводов и арматуры необходимо обеспечивать параллельность уплотнительных поверхностей фланцев.

16.29. При сборке фланцев с трубами и деталями следует симметрично располагать отверстия под болты и шпильки относительно оси фланцевого соединения. Смещение отверстий двух смежных фланцев не должно превышать половины разности номинальных диаметров отверстия и устанавливаемого болта (или шпильки).

16.30. При сборке труб и деталей с плоскими приварными фланцами расстояние между уплотнительной поверхностью фланца и торцом трубы (недовод трубы) должно приниматься равным толщине трубы плюс 1 мм или выбираться в зависимости от условного прохода трубы:

$D_t$ трубы, мм	20	20—50	70—150	200	225	250—300	350—450
Недовод, мм	4	5	8	8	9	10	11

16.31. При сборке фланцевых соединений трубопроводов необходимо выполнять следующие требования:

шпильки трубопроводов, работающих при температуре выше 300 °С, перед установкой должны быть прогреты; размеры прокладок следует принимать согласно ГОСТ 15180—70; при необходимости размеры прокладок можно назначать по нормативным документам проектных организаций;

паронитовые прокладки перед установкой натереть с обеих сторон сухим графитом;

гайки болтов располагать с одной стороны фланцевого соединения;

болты (шпильки) затягивать равномерно с поочередным постепенным завертыванием гаек (крест-накрест), обеспечивающим параллельность фланцев;

длина шпилек и болтов фланцевого соединения должна быть одинаковой и обеспечивать превышение резьбовой части над гайкой не менее чем на один шаг резьбы.

16.32. При ремонте и установке опор необходимо соблюдать следующие требования:

трубы должны плотно, без зазоров и перекосов укладываться на подушки неподвижных опор, хомуты для крепления труб плотно прилегать к трубе и не допускать ее перемещения в неподвижной опоре;

верхние плоскости опор должны быть выверены по уровню, если это требование предусмотрено проектом;

ролики, шарики и катки должны свободно вращаться и не выпадать из гнезд, опорные поверхности прилегать по всей площади соприкосновения без перекосов;

сжатие пружин на опорах и подвесках должно быть обеспечено распорными приспособлениями; пружины при установке следует затягивать в соответствии с указаниями на чертеже;

тяги подвесок трубопроводов, не подверженных тепловым удлинениям (перемещениям), устанавливают отвесно, а подверженных тепловым удлинениям — с наклоном в сторону, обратную перемещению, на половину этого перемещения;

прокладки для обеспечения необходимого уклона трубопровода устанавливают под подошву опоры, установка прокладок между трубой и опорой не допускается;

при креплении опор на стенах или колоннах кронштейны должны прилегать не к штукатурке, а к бетону или кирпичной кладке;

при укладке трубопроводов сварныестыки необходимо располагать на расстоянии не менее 50 мм от опор и подвесок;

при укладке на опоры труб, имеющих продольные сварные швы, необходимо располагать их так, чтобы они были доступны для осмотра.

16.33. При необходимости сварки вставок на трубопроводах их длина должна быть не менее 100 мм, независимо от диаметра трубопровода.

Расстояние от штуцера или другого элемента с угловым (тавровым) швом до начала гиба трубы или поперечного сварного шва должно быть не менее 50 мм для трубопроводов с условным проходом до 100 мм и не менее 100 мм — для трубопроводов больших условных проходов.

Сварка крутоизогнутых отводов между собой допускается без переходного прямого участка.

16.34. Для поперечных сварных соединений, подлежащих ультразвуковому контролю, длина свободного прямого участка трубы (элемента) в каждую сторону от оси шва (до ближайших приварных деталей, начала гиба, оси соседнего поперечного шва и т. д.) должна быть не менее:

100 мм при толщине стенки трубопровода до 15 мм;  
 $(5S+25)$  мм — при толщине стенки трубопровода от 15 до 30 мм (значение  $S$  в мм).

16.35. Длина участков по обе стороны поперечных стыковых сварных соединений, подлежащих местной термической обработке, должна быть не менее величины, определяемой по формуле:  $L=1,5\sqrt{(D_k-S)S}$ , но не менее 100 мм (значения  $D_k$  и  $S$  в мм).

16.36. При установке арматуры для определения ее правильного положения на трубопроводе необходимо в каждом случае руководствоваться указаниями, имеющимися в каталогах, технических условиях на арматуру, заводских нормах или рабочих чертежах.

Направление осей штурвалов определяется проектом.

16.37. Арматура перед приваркой должна быть полностью открыта. Если приварка производится без подкладных колец, закрывать арматуру по окончании приварки можно только после обстукивания сварных швов, промывки и продувки трубопровода.

16.38. Сильфонную арматуру следует устанавливать на трубопроводах после их испытания, промывки и продувки. На время испытания, промывки и продувки вместо сильфонной арматуры необходимо временно устанавливать инвентарные катушки.

16.39. Арматуру необходимо ремонтировать в ремонтно-механических мастерских. Мелкий ремонт арматуры (смена проекций, перенавивка сальников, замена шпилек, штурвалов и т. п.) можно проводить на месте ее установки.

16.40. Предохранительные клапаны следует ремонтировать в соответствии с указаниями РУПК-78.

16.41. На арматуре технологических трубопроводов должны быть указаны условное давление, марка материала и заводской или инвентарный номер.

16.42. После ремонта арматура подлежит опрессовке на прочность и плотность, причем опрессовку на прочность следует производить при открытом запорном устройстве.

16.43. Значение опрессовочного давления на прочность принимают в соответствии с ГОСТ 356-80 или табл. 1, 2 и 3. Испытание на плотность проводят при рабочем давлении. Нормы герметичности арматуры приведены в табл. 9-12.

16.44. Качество выполненных работ подтверждается «Удостоверением о качестве ремонта трубопровода» (приложение 2), которое подшивают к паспорту или эксплуатационному журналу трубопровода и хранят с исполнительной документацией на ремонт установки. При сдаче трубопровода из ремонта исполнитель ремонтных работ передает заказчику «Удостоверение» и предъявляет первичные документы, подтверждающие качество выполненных работ и примененных материалов: сертификаты на примененные материалы, сварочные электроды, детали трубопроводов, паспорта на трубопроводную арматуру и компенсаторы, заключение о качестве сварных швов, акты на промывку, продувку и испытание трубопровода.

Первичные документы на ремонт хранятся у владельца трубопровода.

16.45. Результаты ремонта и испытания арматуры оформляют актом (приложение 4). Акт хранят вместе с паспортом или эксплуатационными журналами на трубопроводы.

16.46. На чугунной арматуре не допускается исправление дефектов сваркой.

16.47. На стальной литой арматуре допускается исправление единичных (до двух) раковин на уплотнительных и опорных поверхностях;

газовых и иных раковин местного характера, давших течь при гидравлическом испытании, местных рыхлостей, трещин и сквозных раковин, занимающих в сумме не более 10% поверхности отливки, при условии, что расстояние между кромками дефектных мест после их разделки не менее 50 мм;

дефектов в стойках и маховиках;

дефектов на опорных поверхностях гнезда под кольцо и корпусах задвижек и клапанов путем наплавки всей опорной поверхности.

16.48. Дефектные места для исправления сваркой должны быть подготовлены механическим способом (вырубкой зубилом, фрезерованием и т. п.), при этом дефектное место зачищают до неповрежденного металла. При удалении трещины ее края предварительно засверливают. Разделка под сварку должна иметь чашеобразную форму с отлогими стенками без резких переходов по краям разделки.

16.49. Если невозможно выполнить подготовку дефектных мест под сварку механическим способом, допускается в виде исключения по согласованию с отделом технического надзора (ОТН) (для сред категорий III, IV и V) удаление дефектов газовой резкой (исключая трещины) арматуры из сталей 15Л, 20Л, а также из стали 25Л при условии содержания углерода не более 0,27%.

16.50. Качество подготовки дефектных мест под сварку должен проверять инженерно-технический работник, ответственный за качество ремонта арматуры.

16.51. Исправление дефектов сваркой следует производить при положительной температуре на спокойном воздухе (без сквозняков).

Наплавленный сварной шов не должен иметь резких пере-

ходов к основному металлу; после сварки изделие должно быть защищено от брызг металла и шлака.

16.52. К сварке допускаются лица, прошедшие испытания на право выполнения ответственных сварочных работ в соответствии с «Правилами аттестации сварщиков», утвержденными Госгортехнадзором СССР.

16.53. Рекомендации по выбору электродов при исправлении дефектов сваркой, о необходимости подогрева изделия до сварки, по термической обработке после исправления дефектов и другие даны в табл. 40.

## 17. ПОДЗЕМНЫЕ ТЕХНОЛОГИЧЕСКИЕ ТРУБОПРОВОДЫ

17.1. На подземные трубопроводы распространяются все положения настоящего документа, касающиеся классификации трубопроводов, выбора типов и материалов труб, деталей технологических трубопроводов и арматуры, эксплуатации, ревизии, сроков ее проведения, отбраковки, ремонта, испытания, ведения технической документации и т. д.

17.2. Для ревизии подземных трубопроводов производят вскрытие и выемку грунта на отдельных участках длиной не менее 2 м каждый с последующим снятием изоляции, осмотром антикоррозионной и протекторной защиты, осмотром трубопровода, измерением толщины стенок, а при необходимости, по усмотрению представителей технического надзора, вырезкой отдельных участков.

Число участков, подлежащих вскрытию для ревизии, в зависимости от условий эксплуатации трубопровода устанавливает технадзор предприятия, исходя из следующих условий:

при контроле сплошности изоляции трубопровода с помощью приборов типа АНПИ и ВТР-У либо их аналогов вскрытие производят в местах выявленных повреждений изоляции;

при отсутствии на предприятии средств инструментального контроля подземных трубопроводов вскрытие производят из расчета один участок на 200—300 м длины трубопровода.

17.3. Подземная прокладка вновь сооружаемых цеховых, межцеховых и межзаводских технологических трубопроводов не рекомендуется. Она может быть допущена только в обоснованных случаях, предусмотренных проектом.

17.4. При проведении ремонтно-монтажных работ на подземных трубопроводах должен быть установлен тщательный контроль за выполнением требований проекта в отношении компенсации температурных деформаций, качества применяемых материалов, сварных швов, антикоррозионного покрытия и своевременного составления всей необходимой документации по этапам проводимых работ в соответствии с действующими СНиП, настоящим и другими нормативными документами.

17.5. Стальные подземные технологические трубопроводы должны быть защищены от почвенной коррозии и коррозии буждающими токами в соответствии со строительными нормами, правилами Госстроя СССР и требованиями п. 15.25.

17.6. При прокладке подземных трубопроводов следует также руководствоваться пунктами 15.13; 15.14; 15.24; 15.26.

17.7. Эксплуатация подземных трубопроводов должна производиться при параметрах, предусмотренных проектом. Все изменения следует согласовывать в установленном порядке.

Во избежание резких температурных перепадов при перекачке продуктов следует плавно прогревать трубопровод.

## 18. СВАРКА ТЕХНОЛОГИЧЕСКИХ ТРУБОПРОВОДОВ

18.1. Указания настоящего параграфа распространяются на ручную электродуговую сварку покрытыми электродами, ручную аргонодуговую сварку неплавящимся электродом и газовую сварку трубопроводов из углеродистых, легированных, двухслойных и разнородных сталей при ремонте трубопроводов на действующих объектах нефтеперерабатывающих и нефтехимических заводов.

При производстве сварочных работ следует руководствоваться действующими правилами по технике безопасности и инструкциями по проведению огневых работ.

### Материалы

18.2. При сварке трубопроводов следует применять сварочные материалы, соответствующие государственным стандартам и техническим условиям.

Сварочные материалы должны иметь сертификаты завода-изготовителя с указанием марки, химического состава и механических свойств наплавленного металла.

Для электродов сертификат оформляют по ГОСТ 9466—75.

18.3. При отсутствии сертификатов материалы можно использовать только после предварительной проверки — химического состава сварочной проволоки и наплавленного металла; механических свойств сварного шва или наплавки; сварочно-технологических свойств электродов (для austenитных электродов, кроме того, проверяют количество ферритной фазы и, при наличии требований, склонность к межкристаллитной коррозии). Проверка производится в соответствии с ГОСТ 9466—75. Результаты проверки должны отвечать требованиям ГОСТ 9467—75, ГОСТ 10052—75, ГОСТ 2246—70 или техническим условиям на сварочные материалы. Проволоку проверяют поплавочно, электроды — по партиям.

18.4. В случае неудовлетворительных результатов по какому-либо виду испытаний или химическому анализу разрешают повторные испытания.

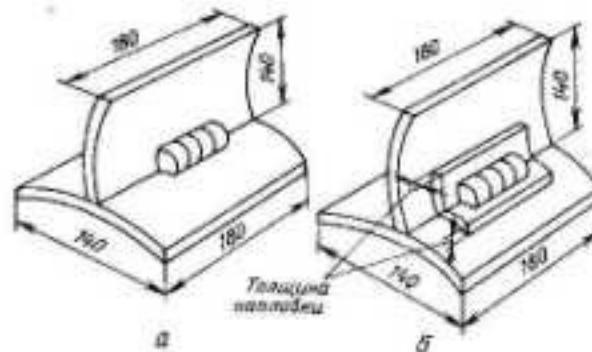


Рис. 4. Тавровая проба для определения технологических свойств электродов:  
а — без наплавки кромок; б — с наплавкой кромок

18.5. Повторные испытания проводят на удвоенном числе образцов лишь по тем видам, которые дали неудовлетворительные показатели. При неудовлетворительных результатах повторных испытаний данную партию материалов бракуют.

18.6. Независимо от наличия сертификата сварочно-технологические свойства электродов каждой партии следует проверять по ГОСТ 9466—75 и на отсутствие дефектов в металле шва. Сварочно-технологические свойства электродов, включая склонность к трещинообразованию, определяют при сварке одного неповоротного стыка трубопровода из стали, для сварки которой предназначены электроды, с последующей вырезкой и осмотром трех поперечных макрошлифов через лупу пятидесятикратного увеличения или при сварке одной тавровой пробы с последующим разрушением по металлу шва и визуальным осмотром плоскости излома для выявления дефектов (рис. 4). Образцы для технологических испытаний допускается изготавливать из листовой стали марок, для сварки которых предназначены электроды.

18.7. Во избежание увлажнения электроды необходимо хранить в герметичной таре или в сушильных шкафах. Срок годности электродов без прокалки при хранении в обычных условиях в отапливаемом помещении одни сутки (аустенитных электродов, предназначенных для сварки закаливающихся сталей Х5М и других, — одна смена).

18.8. В случае превышения указанных сроков хранения перед применением электроды должны быть прокалены. Многократная (три—пять раз) прокалка приводит к растрескиванию и осыпанию обмазки, что следует учитывать при выборе способа хранения.

Режим прокалки и допустимые сроки использования электродов без прокалки в зависимости от условий хранения приведены в табл. 41. Сварочная проволока перед сваркой должна быть очищена от загрязнений, жира, смазки и ржавчины.

18.9. Для сварки технологических трубопроводов категорий I—III следует применять электроды группы 3 по ГОСТ 9466—75. Для остальных технологических трубопроводов допускается применение электродов групп 1 и 2 по ГОСТ 9466—75.

## Квалификация сварщиков и проверка их знаний для допуска к сварке трубопроводов

18.10. К сварке трубопроводов всех категорий допускаются сварщики, имеющие удостоверения о сдаче испытания в соответствии с «Правилами аттестации сварщиков», утвержденными Госгортехнадзором СССР. При этом сварщики могут быть допущены только к тем видам работ, которые указаны в удостоверениях. К сварке трубопроводов категории V могут допускаться сварщики без сдачи испытания по правилам Госгортехнадзора СССР, но заварившиестыки, которые проверяют в соответствии с требованиями пп. 18.114, 18.118, 18.122—18.127, 18.129.

18.11. Повторная проверка знаний сварщиков и результатов испытаний контрольных стыков должна проводиться постоянно действующими комиссиями:

периодически, не реже одного раза в 12 месяцев;

при перерыве в работе по специальности выше 6 месяцев;

перед допуском к работе после временного отстранения сварщика за нарушение технологии и низкое качество работ.

Результаты аттестации сварщиков оформляют протоколом за подписью всех членов комиссии.

18.12. Дополнительную проверку знаний сварщика и сварку им контрольных образцов в условиях, аналогичных ремонтных, необходимо проводить:

при переходе на новые для него способы сварки или виды работ;

при сварке трубопроводов из новых материалов или при существенном изменении технологии сварки;

при сварке трубопроводов с применением цвых присадочных материалов (электродов и т. д.).

Дополнительная проверка знаний должна проводиться в объеме программы, утвержденной главным инженером предприятия.

18.13. В случае неудовлетворительных результатов по какому-либо виду испытаний контрольного стыка (при надлежащем качестве сварочных материалов, установленном предварительной проверкой) сварщик к работе не допускается. Он может быть допущен к сварке трубопроводов только после дополнительного обучения и получения положительных результатов при сварке контрольных стыков, но не ранее чем через месяц с момента отстранения от работы.

Результаты всех дополнительных испытаний оформляют протоколом по форме, приведенной в приложении 8.

## Подготовка труб под сварку

18.14. При отсутствии специальных указаний форму разделки кромок под сварку необходимо выбирать по ГОСТ 16037—80 или в соответствии с табл. 42.

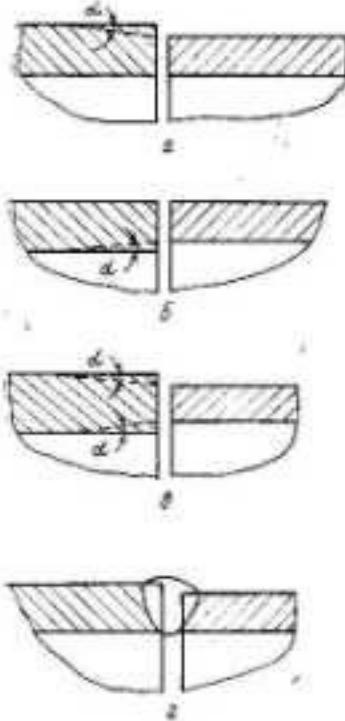


Рис. 5. Схемы обработки концов труб и деталей различной толщины под сварку:  
а — с наружным скосом кромки; б — то же, с внутренним; в — то же, с двухсторонним; г — без скоса кромок

18.15. При сборке стыков трубопроводов должно быть обеспечено правильное фиксированное взаимное расположение стыкуемых труб и деталей.

Разностенность и смещение кромок при стыковке под сварку труб, деталей трубопроводов и арматуры не должны превышать 10% толщины стенок стыкуемых элементов, но не более 3 мм. Если разностенность стыкуемых элементов, смещение кромок превышает указанные значения, то должен быть обеспечен плавный переход от элемента с большей толщиной стенок к элементу с меньшей толщиной путем односторонней или двухсторонней механической обработки конца элемента с большей толщиной стенок. При этом угол  $\alpha$  скоса поверхности перехода не должен превышать  $15^\circ$  (рис. 5, а, б, в).

При разнице в фактической толщине стенок менее 30% толщины стенки тонкого элемента, но не более 5 мм, допускается осуществлять указанный плавный переход с помощью сварного шва (рис. 5, г).

18.16. Трубы и детали трубопроводов, фактические размеры концов которых находятся в пределах допускаемых отклонений по государственному стандарту или техническим условиям, но не позволяют выполнить требования к точности сборки стыка под сварку, указанные в п. 18.15, необходимо калибровать. Присоединительные концы калибруют с помощью конических или разжимных оправок.

18.17. Концы труб и деталей из сталей марок ВСтЗ, 10, 20, 10Г2, 15ГС, 12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т можно калибровать в холодном состоянии без последующей термообработки.

18.18. При калибровке концов труб и деталей допускается увеличение (уменьшение) периметров их присоединительных концов на 2% (по сравнению с фактическим).

18.19. После калибровки концов сварных труб и деталей необходимо проверить деформированную часть на отсутствие надрывов и трещин путем осмотра наружной и внутренней поверхности с помощью лупы четырех-шестикратного увеличения, а в сомнительных случаях — цветным или люминесцентным методами.

18.20. Подрезку труб и подготовку кромок под сварку предпочтительно проводить механическим способом.

Допускается газовая, воздушно-дуговая и плазменная рез-

ка. Перед газовой, воздушно-дуговой и плазменной резкой трубы из сталей 15ХМ, 12ХМ, 30ХМ, 12ХМФ, 15Х5М, 15Х5ВФ и других закаливающихся сталей необходимо предварительно подогреть до 200—250 °С и затем медленно охладить под слоем теплоизоляции.

После огневой резки кромки труб из закаливающихся сталей должны быть зачищены наждачным кругом на глубину не менее 3 мм от максимальной впадины реза. После зачистки поверхность фаски должна быть про контроверблена цветным дефектоскопом или протравлена 30%-ным раствором азотной кислоты на отсутствие трещин. Обнаруженные трещины удаляют, зачищая всю поверхность фаски. После огневой резки кромки труб из углеродистых сталей зачищают на глубину 0,5 мм от наибольшей впадины реза.

18.21. Для труб из austenитных сталей также допускается воздушно-дуговая, плазменная или кислородно-флюсовая резка. Кромки труб после резки должны быть обработаны наждачным кругом на глубину не менее 0,5 мм от наибольшей впадины реза.

18.22. При сборке и прихватке должна быть обеспечена правильная центровка сопрягаемых частей трубопровода.

Отклонения линейных и угловых размеров должны соответствовать требованиям п. 16.27.

18.23. Перед сборкой труб под сварку проверяют правильность подготовки фасок; кромки стыкуемых труб должны быть зачищены до металлического блеска с внутренней и наружной сторон на расстоянии не менее 20 мм. На зачищенных поверхностях не должно быть загрязнений, масла, влаги, окалины и продуктов коррозии.

18.24. Торцы труб при загрязнении обезжирают ацетоном, бензином, уайт-спиритом.

18.25. В зависимости от требований, предъявляемых к трубопроводу, и технологических возможностей при сварке сборку стыков труб проводят следующим образом:

1. Без технологических подкладных колец на прихватках длиной не более 25 мм, расстояние между которыми должно составлять 200—250 мм (но не менее трех прихваток на стык). Высота прихватки не должна превышать высоту первого слоя шва. При сварке первого слоя прихватку нужно переплавить. Чтобы качество формирования корневого шва отвечало вышеуказанным требованиям, допускается применять флюс-пасту или поддув аргоном.

2. На остающихся подкладных кольцах (когда это предусмотрено проектом). Кольца прихватывают со стороны разделки короткими участками (не более 15 мм). Допускается прихватывать кольцо изнутри (для труб с условным проходом 150 мм) к одной из стыкуемых труб короткими участками (не более 15 мм). После стыковки трубы прихватывают между собой.

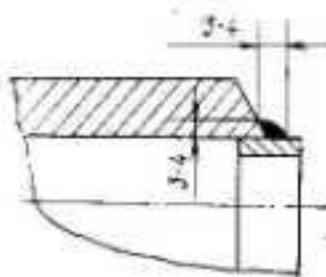


Рис. 6. Размещение подкладного кольца

При сборке труб из аустенитных сталей подкладные кольца устанавливают в одной изстыкуемых труб, прихватывают в двух местах короткими прихватками высотой 2—3 мм и приваривают ниточным швом с катетом 3—4 мм (рис. 6). На выступающую часть подкладного кольца надвигают другую стыкуемую трубу, зазор между трубами устанавливают 4—5 мм; эту трубу также приваривают ниточным швом к подкладному кольцу. Такого же порядка сборки необходимо придерживаться при сварке труб из разнородных сталей, одна из которых аустенитная, а также при сварке труб из закаливающихся сталей (15ХМ и др.) аустенитными электродами.

Стальные подкладные кольца должны быть изготовлены, как правило, из той же марки стали, что и свариваемые трубы. Допускается полосовая сталь 12Х18Н10Т для трубопроводов из аустенитных сталей (12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т, 20Х23Н18Т, 08Х22Н6Т и т. д.) либо из стали 10 — для трубопроводов из углеродистых, низко- и среднелегированных сталей при сварке их перлитными электродами.

При сварке трубопроводов из низко- и среднелегированных сталей (12ХМ, 15Х5М и т. д.) аустенитными электродами в качестве материала для изготовления остающихся подкладных колец можно использовать стали типа 15Х5М, 1Х2М1. При сварке электродами Э-10Х25Н13Г2 допускается применять подкладные кольца из сталей 12Х18Н9, 12Х18Н10Т и им подобных.

Между подкладным кольцом и внутренней поверхностью трубы должен быть зазор не менее 0,5 мм.

3. На съемном медном подкладном кольце (для труб с условным проходом до 200 мм). При этом разница по внутренним диаметрам стыкуемых труб и зазор между кольцом и трубой не должны превышать 1 мм.

Трубы на съемном кольце собирают с зазором 4 мм и прихватывают. После заварки первого слоя шва электродами диаметром 3 мм подкладное кольцо удаляют.

4. На тальковых или керамических подкладных кольцах толщиной 5—10 мм, наружный диаметр которых должен быть на 1 мм меньше внутреннего диаметра трубы. Ширина кольца должна быть несколько больше ширины шва. По окончании сваркистык простукивают молотком, вследствие чего кольцо распадается на куски, которые удаляют из трубы ёршами, промывкой водой или продувкой воздухом.

18.26. При сборке должна быть обеспечена свободная установка кромок свариваемых труб (без натяга) с равномерным зазором по всей окружности стыка.

18.27. Прихватку труб при сборке должны выполнять сварщики такой же квалификации, как и производящие сварку. Сварщик может приступить к выполнению прихваток, только соблюдая требования пл. 18.15, 18.16, 18.19—18.25 и после разрешения мастера.

Во всех случаях прихватку производят теми же электродами, которыми пользуются при сварке труб из данной стали и с предварительным подогревом, если он предусмотрен при сварке.

18.28. После удаления шлака каждую прихватку тщательно проверяют на отсутствие пор и трещин. При наличии дефектов прихватку удаляют, стык подготавливают и прихватывают вновь. На трубах из ферритных, полуферритных, подкаливающихся сталей прихватки следует удалять только механической обработкой.

#### Общие положения по сварке трубопроводов

18.29. Сварку и прихватку труб в секции желательно выполнять в цеховых условиях. Место, где производится сварка в монтажных условиях, должно быть защищено от ветра, атмосферных осадков и попадания загрязнений.

18.30. Допускаемая температура воздуха при сварке и условия подогрева стыков указаны в табл. 43. При температуре окружающего воздуха ниже приведенной в табл. 43 сварку следует проводить в отапливаемом помещении или использовать временные отапливаемые укрытия, обеспечивающие нужную температуру.

18.31. При сварке элементов трубопроводов можно выполнять поворотные и неповоротныестыки. Предпочтение следует отдавать первым, так как они выполняются более легко и высококачественно.

18.32. Сварку поворотных стыков следует выполнять в нижнем его положении.

18.33. В случаях, когда непрерывное вращение стыка затруднено, сварку первого слоя целесообразно (чтобы обеспечить сплошной провар) выполнять за два поворота с последовательностью, указанной на рис. 7.

18.34. Порядок выполнения сварки корневого шва и последующих слоев неповоротных стыков труб указан на рис. 8. Смещение точек начала сварки каждого из слоев — 20—25 мм.

18.35. Дугу следует зажигать в разделке шва или на плавленном металле. Кратер швов должен быть тщательно заплавлен частными короткими замыканиями электрода. Выводить кратер на основной металл не разрешается. При замыкании кольцевых швов начало шва необходимо перекрывать на 15—20 мм с предварительной зачисткой металла шва от шлака.

Начинать и заканчивать сварку продольных стыков необходимо

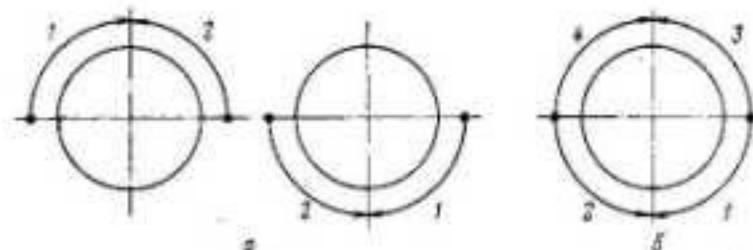


Рис. 7. Последовательность сварки первого слоя при выполнении сварки за два поворота:  
а — первый; б — второй

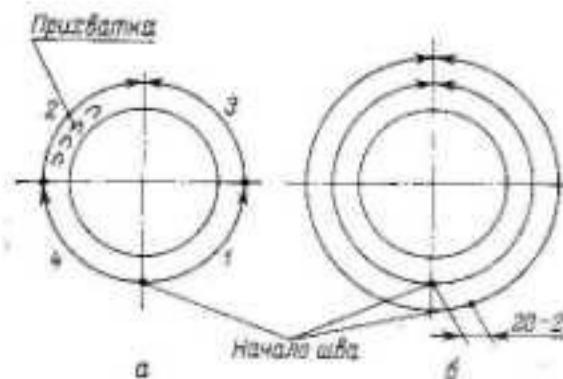


Рис. 8. Последовательность сварки неповоротного стыка:  
а — корневого слоя; б — второго и последующих слоев

димо на выводных пластинах. При сварке продольных швов без планок сварной шов следует начинать, отступив от начала стыка на 100—150 мм с последующей заваркой стыка в обратном направлении.

18.36. При смене электрода или случайных обрывах дуги зажигать ее снова следует, отступив 15—20 мм от кратера, предварительно очистив это место от шлака и окалины.

18.37. Перед наложением каждого последующего слоя необходимо тщательно удалить шлак и проверить предыдущий слой на отсутствие трещин и пор. При обнаружении таковых дефектное место полностью удалить и повторно заварить.

18.38. Трубы из сталей типа 12Х1МФ, 15ХМ, 15Х5М, 12Х8ВФ перлитными электродами необходимо сваривать без перерывов в работе. При вынужденных перерывах должно быть обеспечено медленное и равномерное охлаждение металла путем изоляции его асбестом или другим теплоизоляционным материалом. Перед возобновлением сварки стык следует тщательно очистить от шлака, произвести визуальный контроль и подогреть до рекомендуемой температуры.

18.39. При сварке труб из austenитных сталей перед наложением каждого последующего слоя стык должен полностью остывть до температуры не выше 100 °С, а в случае сварки при отрицательной температуре — до температуры подогрева.

При двухсторонней сварке сварной шов, соприкасающийся с агрессивной средой, следует выполнять последним.

18.40. По окончании сваркистык труб очищают от шлака, брызг и окалины.

18.41. Каждый сварщик должен выбить свое клеймо размером 8—10 мм на глубину не более 0,5 мм на расстоянии 35—50 мм от шва. Наплавка клейма запрещается.

### Ручная электродуговая сварка покрытыми электродами

18.42. Рекомендации по выбору электродов приведены в табл. 44.

Применение austenитных электродов при сварке труб из закаливающихся низко- и среднелегированных сталей (12ХМФ, 15ХМ, 15Х5М, 15Х5ВФ и 12Х8ВФ) допускается для кольцевых и угловых (врезки элементов трубопроводов) стыков технологических трубопроводов.

При выборе марки электродов для сварки трубопроводов из высоколегированных сталей, работающих в агрессивных средах, вызывающих коррозионное и коррозионно-усталостное растрескивание, структурно-избирательную и точечную коррозию, следует дополнительно руководствоваться рекомендациями проекта или специализированной организации.

18.43. Для сварки разнородных сталей не допускается применять электроды на основе металлов Х25Н13 или Х25Н20 с дополнительным легированием активными карбидообразующими элементами: титаном, ниобием, ванадием, вольфрамом (например, Х25Н12Т).

Электроды и условия сварки разнородных сталей приведены в табл. 45.

18.44. При сварке разнородных сталей каждую свариваемую кромку подогревают до температуры, указанной в табл. 43.

После сварки austenитными электродами труб из закаливающихся (12ХМ, 15ХМ и др.) или разнородных сталей, одна из которых закаливающаяся, термообработка сварных соединений не допускается.

Электроды и основные условия сварки кольцевых стыков труб из двухслойной стали Ст3+08Х13, 10+08Х13, 20+08Х13 при ремонте приведены в табл. 46, где представлены также конструктивные элементы подготовки кромок и порядок заполнения разделки шва. Технологию сварки двухслойных труб из других марок выбирают в каждом конкретном случае отдельно.

18.45. Рекомендуемые режимы для ручной электродуговой сварки, диаметр электрода и число проходов в зависимости от диаметра и толщины стенок труб приведены в табл. 47.

Сварка легированных и высоколегированных сталей производится постоянным током обратной полярности короткой дугой.

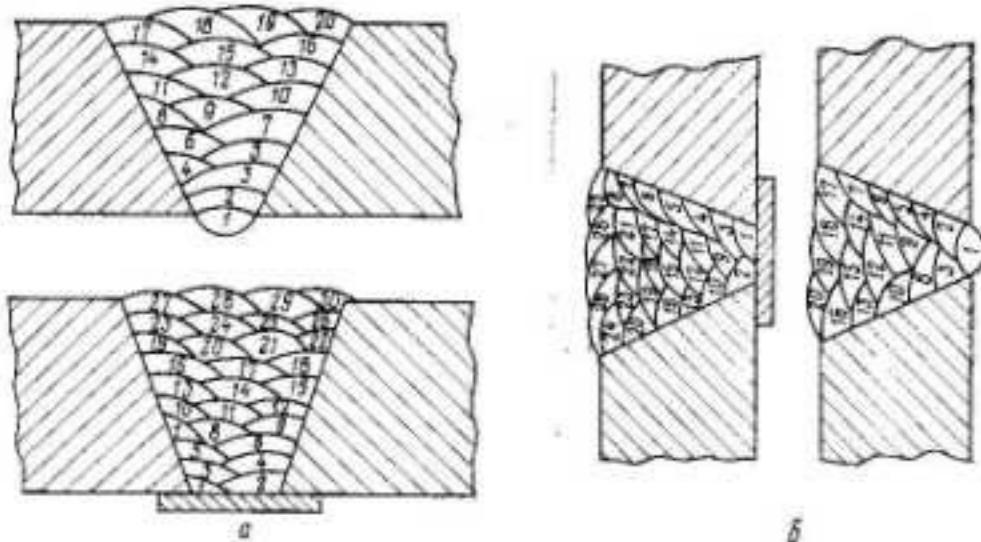


Рис. 9. Примерная последовательность наложения слоев при сварке стыков:  
а — вертикальных; б — горизонтальных

Чтобы уменьшить перегрев и обеспечить максимальную коррозионную стойкость металла околошовной зоны коррозионностойких сталей, их сварку, а также сварку закаливающих сталей следует выполнять при минимальном токе и максимально возможных скоростях без поперечных колебаний электрода (см. табл. 47).

18.46. Рекомендуемый порядок наложения слоев при электродуговой сварке стыков вертикально и горизонтально расположенных труб приведен на рис. 9.

18.47. Перед сваркой аустенитными электродами стыков труб из разнородных сталей с толщиной стенки более 14 мм кромки труб низко- и среднелегированных сталей должны быть облицованы путем двух- или трехслойной наплавки с последующей зачисткой наждачным кругом (рис. 10). Электроды для наплавки и температуру подогрева выбирают по табл. 45. Режимы наплавки должны соответствовать требованиям п. 18.45.

#### Ручная аргонодуговая сварка неплавящимся электродом

18.48. Данный материал распространяется на сборку и сварку труб из сталей Ст3, Ст4, 10, 20, 16ГС, 12МХ, 15МХ, 12Х1МФ, 15Х1М1Ф, 08Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т, 12Х21Н5Т с условным проходом менее 100 мм и толщиной стенки не более 10 мм с применением ручной аргонодуговой сварки неплавящимся (вольфрамовым) электродом в следующих технологических вариантах:

сварной шов выполняется комбинированным методом, при котором корневой слой сваривается ручной аргонодуговой сваркой неплавящимся электродом с введением в зону дуги специ-

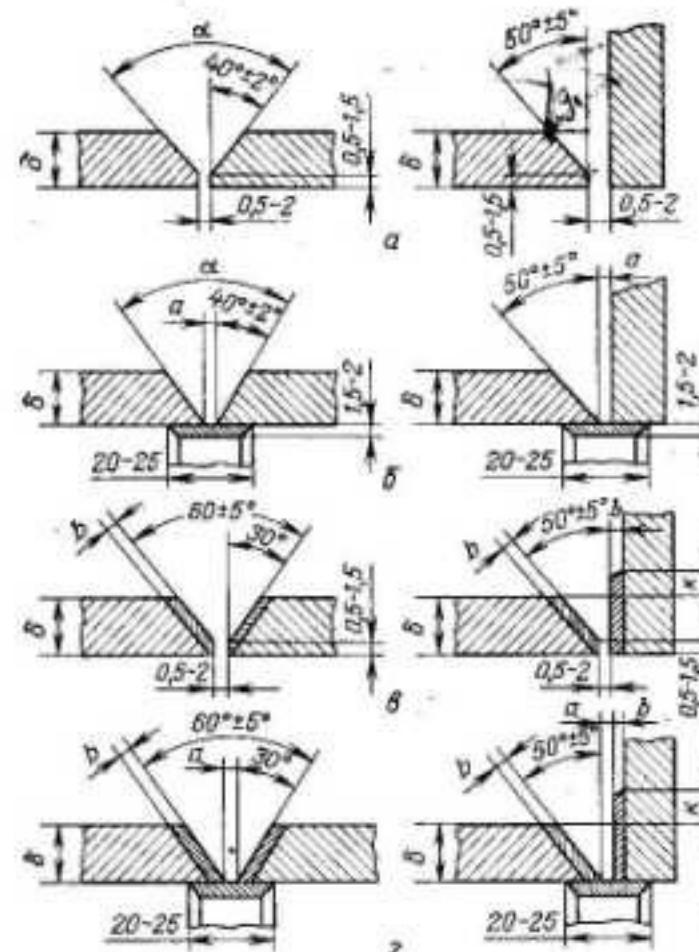


Рис. 10. Подготовка кромок и сборка под сварку кольцевых угловых соединений:  
а — без наплавки кромок и без подкладного кольца; б — то же, с оставшимся подкладным кольцом; в — с наплавкой кромок без подкладного кольца; г — то же и с оставшимся подкладным кольцом.

Толщина стенки <i>b</i> , мм . . . . .	<i>&lt;10</i>	<i>12—20</i>	<i>20—30</i>
Зазор <i>a</i> , мм . . . . .	<i>3—4</i>	<i>5—6</i>	<i>7</i>
Превышение наплавки <i>k</i> , мм . . . . .	<i>7</i>	<i>8</i>	<i>9</i>
Угол <i>α</i> . . . . .	<i>80</i>	<i>60</i>	<i>60</i>
Диаметр электрода <i>d</i> , мм . . . . .	<i>3</i>	<i>4</i>	—
Толщина наплавки <i>b</i> , мм . . . . .	<i>6±0,5</i>	<i>7±0,5</i>	—

альной присадочной проволоки, последующие слои — ручной электродуговой сваркой покрытыми электродами;

сварной шов полностью выполняется ручной аргонодуговой сваркой неплавящимся электродом с присадочной проволокой.

Для стыков труб с толщиной стенки 4 мм и более предпочтение следует отдавать комбинированному методу; при меньшей толщине стенки более экономично сваривать стык полностью ручной аргонодуговой сваркой.

18.49. Ручную аргонодуговую сварку неплавящимся электродом необходимо выполнять, используя источник постоянного

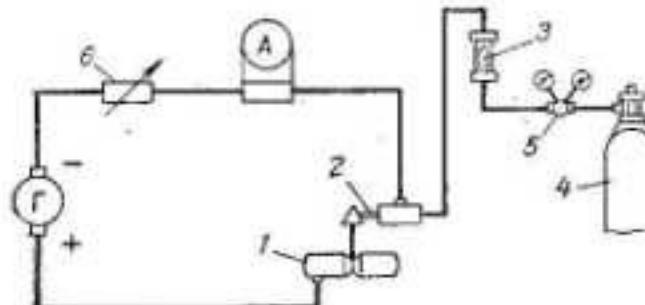


Рис. 11. Схема поста ручной сварки неплавящимся электродом в среде аргона:  
1 — свариваемые трубы; 2 — сварочная горелка; 3 — потаметр;  
4 — баллон с аргоном; 5 — редуктор; 6 — балластный реостат;  
А — амперметр с шунтом; Г — сварочный генератор постоянного тока

тока с падающей характеристикой (ПСО-200—2, ВД-101, ВД-301, ВД-302, ВД-303 и другие многопостовые генераторы и выпрямители), позволяющие получить минимальный сварочный ток (70—80 А) и балластный реостат РБ-200 или РБ-300 для регулирования сварочного тока без снижения напряжения холостого хода генератора. Аргон из баллона должен поступать в горелку через редуктор ДЗР-1-59М с дозирующим устройством, позволяющим контролировать расход газа; можно применять также обычный кислородный редуктор РК-50 или РК-53 вместе с потаметром РС-3 или РС-3А. В качестве горелок для ручной сварки неплавящимся электродом в среде аргона рекомендуется применять малогабаритные горелки, обеспечивающие доступ к месту сварки в стесненных условиях (например, АГМ-2, МАГ). Схема поста для ручной сварки неплавящимся электродом в среде аргона приведена на рис. 11. Технические данные горелок наиболее распространенных типов для ручной аргонодуговой сварки приведены в табл. 48.

18.50. Разностенность и смещение кромок при стыковке под сварку труб не должны превышать значений, указанных в п. 18.15. При разности диаметров более 1 мм необходимо обработать конец трубы в соответствии с п. 18.15.

18.51. Зазор в собранном стыке после прихватки должен составлять:

Толщина стенки, мм . . . . .	1—2	2,5—3,0	3,0—10,0
Зазор, мм . . . . .	0,5—1,0	1,0—1,5	1,0—2,0

18.52. Прихватку следует выполнять не менее чем в двух местах с использованием присадочной проволоки диаметром 1,6—2 мм той же марки, какая будет применяться для сварки данного стыка.

Длина прихваток — 5—10, высота — 1,5—2 мм.

Примечание. При зазоре в стыке не более 0,5 мм прихватки можно выполнять без присадочной проволоки (путем оплавления кромок); исключение составляют стыки труб из сталей 10 и 20, которые всегда следует прихватывать с использованием присадки.

18.53. Наложение прихваток при температуре окружающего воздуха выше +5°C производят без подогрева стыка, за ис-

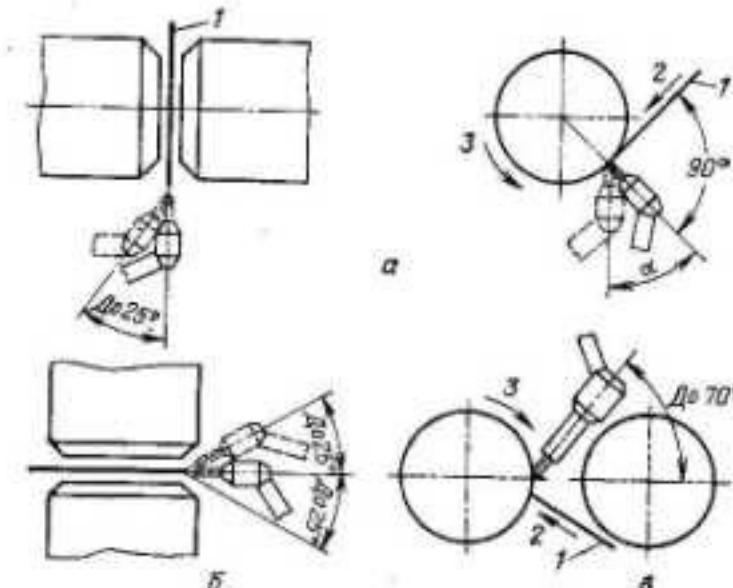


Рис. 12. Взаимное расположение горелки и присадочной проволоки при ручной аргонодуговой сварке неплавящимся электродом неповоротных стыков труб:  
а — сварка в обычных условиях вертикального стыка; б — то же, горизонтального стыка; в — сварка в стесненных условиях горизонтального стыка горелкой АГМ-2 с удлиненным наконечником; 1 — проволока; 2 — направление подачи проволоки; 3 — направление сварки

ключением стыка труб из сталей 12Х2МФСР и 12Х2МФБ, прихватка которых производится с подогревом до 200—300°C независимо от температуры окружающего воздуха.

Требования к прихватке и сварке при отрицательной температуре приведены в табл. 49.

18.54. Подготовка труб под сварку, выбор режима сварки, диаметра и марки присадочной проволоки и вольфрамового стержня производятся по табл. 50—52.

18.55. В труднодоступных местах первый (корневой) слой стыков труб допускается выполнять без применения присадочной проволоки при условии, если зазор и смещение кромок не превышают 0,5 мм, а притупление кромок — 1 мм. Исключение составляют стыки труб из сталей 10 и 20, которые всегда необходимо сваривать с применением присадки.

18.56. Высота слоя, выполненного ручной аргонодуговой сваркой, должна быть 2—2,5 мм.

18.57. Взаимное расположение горелки и проволоки при сварке вертикального и горизонтального стыков показано на рис. 12. Угол  $\alpha$  (между электродом и радиусом трубы в месте сварки) зависит от качества защиты и конструктивных особенностей горелки; для горелок АГМ-2 и АГМ-3 угол  $\alpha$  может изменяться в пределах 0—70°, для остальных горелок (АР-3, МГ-3 и др.) с канальной схемой истечения — 0—25°. Проволоку необходимо подавать в сварочную ванну навстречу движению горелки, которую перемещают справа налево, при этом

корневой слой сваривают почти без колебательных движений поперек шва как проволоки, так и электрода; при наложении последующих слоев горелке сообщают колебательные движения поперек шва. Конец проволоки должен всегда находиться под защитой аргона. Не следует резко подавать конец проволоки в жидкую ванну, так как это может вызвать разбрызгивание металла.

18.58. В начале сварки в среде аргона горелкой подогревают кромки и присадочный пруток, для чего в первый момент, как только возбудится дуга (длина дуги 1—1,5 мм), сваривают одновременно кромки труб и конец присадки; только после того как образуется ваничка, можно начинать сварку, сообщая горелке поступательное движение. В процессе наложения корневого слоя нужно следить за полным проплавлением кромок и отсутствием непровара. Степень проплавления можно определить по форме ванички расплавленного металла: хорошему проплавлению соответствует вания, вытянутая в сторону направления сварки, недостаточному — круглая или овальная.

18.59. При комбинированном методе сварки заполнение основной части разделки шва (после наложения корневого слоя ручной сваркой неплавящимся электродом в среде аргона) производится электродуговой сваркой в соответствии с требованиями, изложенными в п. 18.42—18.47.

### Газовая сварка

18.60. Газовая сварка допускается для труб из углеродистых и низколегированных (не подкаливающихся) сталей диаметром до 80 мм и толщиной стенки не более 3,5 мм.

18.61. Газовая сварка труб из перлитных подкаливающихся сталей (12МХ, 15ХБМ и т. д.) допускается только для труб малого диаметра (до 45 мм) при толщине стенки не более 5 мм, в основном при ремонте и монтаже контрольно-измерительной аппаратуры.

Для нержавеющих аустенитных и ферритных сталей газовая сварка не допускается.

18.62. Конструкция сварного соединения приведена в табл. 53.

18.63. При газовой сварке в качестве присадки применяют сварочную проволоку диаметром 2—3 мм. Марку проволоки подбирают по марке свариваемой стали (табл. 54).

**Примечание.** Во избежание образования саншей стыки труб из стали 20 следует сваривать с присадочной проволокой Св-08МХ.

18.64. Подогнанные стыки труб необходимо прихватывать не менее чем в двух точках. Для прихватки используют ту же присадочную проволоку и наконечник горелки, которые будут применяться для сварки данного стыка. Прихватки должны быть в дальнейшем полностью перекрыты основным швом.

Прихватывать стыки обязан сварщик, который будет сваривать данный стык.

18.65. Угол наклона горелки  $\alpha$  относительно поверхности свариваемого изделия зависит от толщины свариваемого металла:

$S, \text{мм}$	...	До 1	1—3	3—5
$\alpha$	...	10	20	30

Угол наклона проволоки относительно поверхности свариваемого изделия составляет 30—45°.

18.66. Трубы при толщине стенки менее 3 мм сваривают горелкой с наконечником № 1 или 2, при толщине стенки 3—5 мм — горелкой с наконечником № 2 или 3.

18.67. Диаметр присадочной проволоки подбирают в зависимости от толщины свариваемого металла и способа сварки. При правом способе сварки стыков труб со стенкой толщиной до 3 мм необходимо применять проволоку диаметром 2 мм, толщиной более 3 мм — диаметром 3 мм, при левом способе сварки стыков труб со стенкой толщиной до 5 мм — проволоку диаметром 3 мм.

18.68. Сварку ведут участками длиной 10—15 мм. Сначала участок проложивают, т. е. сплавляют кромки труб (обычно без добавления присадки), затем на него накладывают первый слой шва. То же самое выполняют на следующем участке, и т. д.

При толщине стенки труб до 4 мм сварку производят в один слой, при большей толщине — в два слоя. Второй слой следует выполнять лишь по окончании сварки корневого слоя на всем периметре стыка. Перед сваркой и прихваткой стык следует подогреть сварочной горелкой для выравнивания температуры металла. Подогрев производят и после вынужденных перерывов в сварке.

18.69. Сварку труб следует выполнять нормальным (восстановительным) пламенем при соотношении кислорода и ацетилена в газовой смеси 1 : 1,2.

18.70. При сварке труб из хромомолибденовых и хромомолибденонадиевых сталей для уменьшения выгорания легирующих элементов основного и присадочного материалов необходимо поддерживать сварочную ванну в более густом состоянии, чтобы пребывание присадочного материала в жидким состоянии было минимальным.

18.71. В процессе сварки конец присадочной проволоки должен находиться в расплавленном металле во избежание насыщения шва кислородом и азотом воздуха.

18.72. Во время сварки одного стыка нельзя допускать перерыва в работе до заполнения всей разделки стыка. При вынужденных перерывах и по окончании сварки пламя горелки во избежание образования трещин, усадочных раковин и пор следует отводить от расплавленного металла постепенно.

В процессе сварки и остыивания стыка из низколегированной стали нельзя допускать сквозняков внутри труб, для чего их концы следует закрывать пробками.

#### Особенности технологии сварки стыков из теплоустойчивых хромомолибденовых сталей без термической обработки

18.73. Настоящая технология распространяется на сварку кольцевых и угловых (резки трубных элементов) стыков технологических трубопроводов из сталей 1Х2М1, 15Х5М, 15Х5МУ, 15Х5ВФ, Х9М, 12Х8ВФ электродами аустенитного класса без термической обработки при производстве монтажных и ремонтных работ на открытых площадках нефтеперерабатывающих и нефтехимических предприятий.

18.74. Технологией предусмотрена сварка трубопроводов диаметром до 550 мм с толщиной стенки до 30 мм.

18.75. Технологией предусмотрено выполнение сварочных работ при положительных и отрицательных температурах окружающего воздуха, но не ниже  $-30^{\circ}\text{C}$  с обязательным выполнением специальных технологических мероприятий, рекомендуемых настоящим документом.

18.76. Сварка трубопроводов по настоящей технологии для новых технологических процессов нефтепереработки и нефтехимии должна быть согласована с автором проекта, ВНИИнефтемашем и ВНИКТИнефтехимоборудованием.

18.77. Концентрация хлористых солей в подготовленном сырье при эксплуатации соединений с аустенитными швами не должна превышать 10 мг/л, а дозировка щелочи (каустической соды в обессоленную нефть) — 30 г/т.

18.78. При сварочных работах в цехах монтажных и ремонтных организаций, а также при монтаже установок аустенитный вариант сварки не допускается для соединения трубных элементов, работающих:

на установках и блоках первичной переработки нефти;

на линиях головных погонов эвапоратора К-1, основной атмосферной колонны К-2 и стабилизационной колонны, включающих в себя трубопроводы от верха колонны до конденсаторов-холодильников, от последних до сепараторов, от сепараторов колонн К-1 и К-2 до стабилизационной колонны, а также трубопроводы острого орошения всех трех указанных колонн, дренажной воды и газов из сепараторов этих колонн;

на линиях подщелоченной обессоленной нефти от места ввода щелочи до эвапоратора К-1 при дозировке щелочных реагентов выше 30 г/т и концентрации остаточных хлористых солей более 10 мг/л нефти;

на установках и блоках гидроочистки топлив и масел;

на линиях продуктов гидрогенации от теплообменника и холодильника до сепаратора С-1 высокого давления и всех линиях сероводородсодержащих жидкостей и газов после этого

сепаратора, включающих трубопроводы нестабильного гидрогенизата, а также продуктов с верхней части стабилизационной (отпарной) колонны и десорбера, узла моноэтаноловой очистки газов, сероводородной воды, насыщенного сероводородом раствора моноэтаноламина, орошения стабилизационной колонны, газов и паров из сепараторов С-1, С-2, С-3 и др. с температурой продуктов ниже  $260^{\circ}\text{C}$ .

18.79. Сварщики, впервые приступающие к сварке высоконикелевыми электродами (АНЖР-1, АНЖР-2 и др.), независимо от наличия удостоверений должны пройти дополнительное практическое обучение для приобретения навыков при сварке этими электродами и заварить контрольный стык, качество которого контролируют и результаты регистрируют в протоколе. Контрольные стыки сваривают также сварщики, имеющие перерыв в работе 2 мес.

18.80. Тип и марку электрода для облицовки кромок и сварки в зависимости от температуры эксплуатации и агрессивности среды выбирают по табл. 57 с учетом п. 18.83. При этом для сварки элементов трубопроводов установок каталитического риформинга с применением оксихлорирования металл стержня электродов должен содержать не менее 40% никеля.

18.81. Химический состав наплавленного металла и механические свойства шва и наплавленного металла, выполненного рекомендуемыми электродами, приведены в табл. 58.

18.82. Подготовка кромок под сварку выполняется механическим способом, а их форму выбирают по ГОСТ 16037—80 или по рис. 10.

18.83. Сборку элементов трубопроводов под сварку в зависимости от толщины стенки элемента и содержания никеля в наплавленном металле производят с предварительной наплавкой кромок или без нее.

Сборка и сварка стыков с толщиной стенки до 14 мм включительно электродами с содержанием никеля до 25% (ОЗЛ-6, АНЖР-3, ЭА-395/9 и им подобные) и с толщиной стенки до 20 мм включительно электродами с содержанием никеля 40% и более (АНЖР-2, АНЖР-1 и им подобные) производится без наплавки кромок.

В остальных случаях необходима наплавка кромок. При этом (см. табл. 57) кромки стыков толщиной до 26 мм можно наплавлять всеми рекомендованными электродами в зависимости от рабочих условий, а при большей толщине стыка наплавка производится электродами, содержащими не менее 40% никеля в стержне с учетом рабочих условий.

18.84. Кромки наплавляют одиночными кольцевыми валиками электродом диаметром не более 3 мм при токе 60—80 А с соблюдением последовательности от внутренней поверхности трубы к наружной.

Как исключение допускается наплавка электродами диамет-

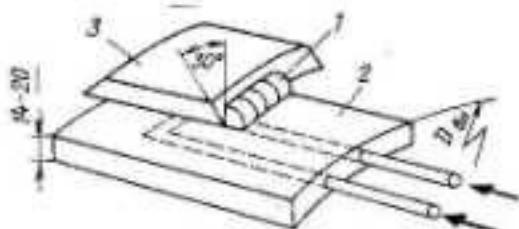


Рис. 13. Наложение корневого слоя с применением медной водоохлаждаемой пластины:  
1 — корневой слой облицовки; 2 — медная пластина; 3 — труба

ром 4 мм на максимальной скорости без поперечных колебаний электрода при токе 90—110 А. Ширина валиков не должна превышать двух диаметров электрода. Наплавка производится не менее чем в два слоя. Толщина наплавленного слоя  $a$  (см. рис. 10) после зачистки поверхности наплавки должна составлять  $(6 \pm 0,5)$  мм и  $(7 \pm 0,5)$  мм при сварке стыка электродами 3 и 4 мм соответственно.

18.85. Корневой слой необходимо наплавлять без оплавления острой кромки разделки у внутренней поверхности трубы и связанного с этим недопустимого повышения доли основного металла в металле шва, для чего кромку следует притупить шлифовальным кругом до 2 мм. Наплавы шва внутрь трубы не должны превышать 1 мм. Наплавы большей величины удаляют шлифовальной машинкой. Если обычные приемы сварки не позволяют получить корневой слой, отвечающий этим требованиям, то рекомендуется корневые слои наплавлять с применением медного водоохлаждаемого ползуна, отформованного по внутреннему диаметру трубы и перемещаемого по мере наложения корневого слоя (рис. 13). Допускается применение медных колец без водяного охлаждения с толщиной стенки не менее 14—20 мм.

18.86. Прихватку при сборке стыков с наплавленными или ненаплавленными кромками, наплавку кромок, а также сварку стыка можно производить в зависимости от температурных условий и марки электродов без предварительного подогрева или с подогревом в соответствии с табл. 59. При необходимости подогрева прихватку и сварку необходимо выполнять непосредственно после подогрева без охлаждения стыка ниже рекомендованной температуры.

18.87. Прихватку и сварку стыков с кромками, облицованными электродами с содержанием 25% никеля и более, производят этими же электродами, а при меньшем содержании никеля любыми аустенитными электродами, предусмотреными табл. 59.

18.88. Прихватку стыков и корень шва выполняют электродами диаметром 3 мм, оставшуюся часть разделки можно заварить электродами диаметром 4 мм.

18.89. Сварку следует выполнять при постоянном токе обратной полярности (плюс на электроде) короткой дугой. Режим сварки выбирают по табл. 60. Рекомендуемое примерное число проходов многослойного шва в зависимости от толщины

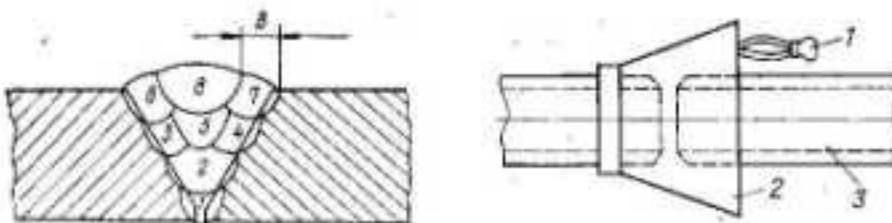


Рис. 14. Последовательность наложения швов

Рис. 15. Схема нагревастыка газовой горелкой:  
1 — валионечник горелки; 2 — асбестовая или стальная воронка; 3 — свариваемый стык

стенки трубного элемента и диаметра электрода приведено в табл. 61.

18.90. При выполнении всех проходов шва, особенно первого, необходимо следить за полным проваром кромок. Поверхность корневого шва с внутренней стороны стыка должна быть ровной с небольшим усилием и плавным переходом к металлу свариваемых частей. Заканчивать сварку прохода необходимо с заходом на начало шва (на 5—10 мм) и задержкой на одном месте перед обрывом дуги.

18.91. При сварке стыков, собранных на прихватках, особое внимание следует уделять выполнению корневого шва.

Корневой шов выполняют следующим образом:  
заваривают в диаметрально противоположных частях стыка участки шва, свободные от прихваток;  
выбирают наждачным кругом оставшиеся прихватки до толщины 0,5—1 мм;

заваривают оставшуюся часть корневого шва.

18.92. Для обеспечения отжигающего воздействия швов на структуру зоны термического влияния, исключения мартенситной структуры, повышения работоспособности порядок наложения швов при сварке электродами с содержанием никеля 13% без облицовки и с облицовкой кромок необходимо соблюдать в соответствии с рис. 14. Слон шва на кромках трубы необходимо накладывать на максимальных скоростях без колебаний электрода. Величина « $B$ » при диаметре электрода 3 мм должна составлять  $(6 \pm 0,5)$  мм, при диаметре 4 мм  $(7 \pm 0,5)$  мм.

18.93. Концы труб перед сваркой рекомендуется закрыть для предотвращения образования тяги воздуха.

18.94. Для обеспечения необходимого качества сварных соединений, особенно в тех случаях, когда требуется подогрев, рекомендуется тщательно соблюдать непрерывность термического цикла выполнения операций, включающего предварительный и сопутствующий подогрев, прихватку при сборке, сварку корневого шва, многопроходную сварку при заполнении разделки и охлаждение стыка. При вынужденных перерывах в работе необходимо обеспечить медленное и равномерное охлаждение сварного стыка под слоем теплоизоляции. При этом

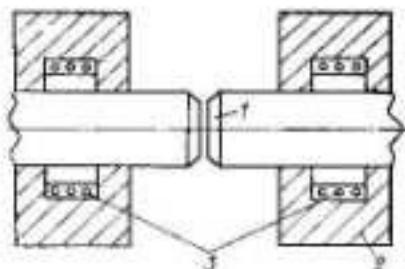


Рис. 16. Схема двухстороннего подогрева стыка:  
1 — стык труб; 2 — теплоизоляция; 3 — нагреватель

любые статические и особенно ударные нагрузки в зоне стыка недопустимы. Перед возобновлением сварки стык необходимо снова нагреть, если это предусмотрено п. 18.86 или табл. 59.

18.95. Подогрев перед наплавкой и сваркой производят любыми средствами, обеспечивающими равномерный прогрев до требуемой температуры всей толщины трубы в зоне стыка шириной, равной трем-четырем толщинам стенки, но не менее 50 мм в каждую сторону от стыка. Односопловые газовые горелки допускается применять только на элементах трубопроводов условным проходом не более 100 мм. При этом рекомендуются асбестовые или стальные воронки (рис. 15), позволяющие более равномерно вводить тепло в металл.

18.96. Предварительный и сопутствующий подогрев при отрицательных температурах окружающего воздуха, ввиду большой скорости охлаждения, следует выполнять устройствами электронагрева с регулируемой температурой: индукционными нагревателями (токами промышленной и высокой частоты), разъемными муфельными печами, пальцевыми нагревателями и т. д.

Подогрев в этих условиях необходимо производить с обеих сторон стыка, что позволяет получить оптимальную схему распределения температуры (рис. 16). При этом расстояние от стыка до нагревателя должно быть 50—100 мм.

18.97. При сварке в условиях отрицательной температуры окружающего воздуха температура стыка не должна быть меньше нижнего предела температуры подогрева.

18.98. Температуру подогрева необходимо контролировать с помощью термокарандашей, термошупа, термопары с потенциометром или другими нерегистрирующими и регистрирующими средствами контроля в соответствии с действующими инструкциями.

18.99. На сварные стыки, которые требуется подогревать перед сваркой с последующей термообработкой, должны быть установлены нагреватели и теплоизоляция в соответствии с инструкциями или документацией на термообработку. В случае подогрева стыка при сварке без последующей термообработки наружная поверхность трубы, примыкающая к стыку, длиной не менее четырех диаметров при  $D_u$ , не более 250 мм и длиной не менее 1 мм при  $D_u$  более 250 мм на каждую сторону перед

прихваткой покрывается плотным слоем теплоизоляции. При температуре окружающего воздуха выше +5°C толщина изоляции должна быть 10—12 мм (листовой или шнуровой асбест), при более низкой температуре — 80—100 мм. При этом оголенная часть трубопровода в зоне сварного стыка при сварке не должна превышать 170—200 мм. По окончании сварки, а также при случайных перерывах процесса оголенную часть трубопровода со стыком необходимо закрыть плотным слоем теплоизоляции, толщина которой указана выше.

### Термообработка

18.100. Термообработку производят в соответствии с проектом, техническими условиями на оборудование или на основании опыта эксплуатации для исключения закалочных структур сварного соединения, придания ему необходимых физико-механических свойств, снижения остаточных сварочных напряжений, обеспечения необходимых коррозионных свойств.

18.101. Термообработку сварных стыков труб из сталей 15Х5М, 1Х2М1 выполняют сразу после сварки, не допуская охлаждения стыка до температуры ниже 300°C. Стыки труб из сталей 12ХМ, 15ХМ, 12ХМФ, 12Х1МФ допускается подвергать термообработке с перерывом не более 8 ч по окончании сварки. До термообработки такие стыки запрещается подвергать нагрузкам, проводить с ними какие-либо работы, кантовать, транспортировать.

18.102. Режим термической обработки сварных соединений выбирают по табл. 62.

18.103. Сварные стыки при термообработке в условиях монтажа и ремонта трубопроводов можно нагревать любым способом, обеспечивающим соблюдение рекомендованного режима нагрева, выдержки при заданной температуре и охлаждения. Основной способ нагрева под термообработку трубопроводов — электронагрев индукционным способом токами промышленной (50 Гц) и повышенной частоты, нагревателями активного сопротивления.

В условиях ремонта сварные стыки рационально нагревать гибкими нагревателями активного сопротивления.

Можно применять также другие способы нагрева и конструкции нагревателей, используемые при монтаже трубопроводов организациями Минмонтажспецстроя (например в соответствии с ОСТ 36-50-81).

При отрицательной температуре окружающего воздуха термообработку необходимо производить только электронагревателями.

18.104. Ширина термообрабатываемой зоны со сварным швом посередине должна быть не менее пяти толщин более толстой из свариваемых труб.

18.105. При вынужденном прекращении термообработки (прекращение электропитания, повреждение нагревательного устройства и т. д.) термообрабатываемый участок должен быть охлажден в соответствии с требованиями табл. 62, при этом до окончания термообработки не допускается со стыком производить какие-либо работы.

18.106. При вынужденных перерывах в процессе термообработки под длительностью выдержки понимают суммарное время нахождения стыка при температуре термообработки.

18.107. Если после термообработки твердость металла шва превышает допустимую (табл. 68), производится повторный отпуск сварного соединения, но не более трех раз.

#### Дополнительные требования к сварке и контролю листовых переходов

18.108. Электроды для сварки переходов выбирают согласно требованиям табл. 44.

Применение аустенитных электродов для переходов из сталей 12Х1МФ, 15ХМ, 15Х5М, 12Х8МФЗ не допускается.

18.109. Сварка продольных швов переходов должна быть двухсторонней с обязательной зачисткой корня шва перед сваркой с обратной стороны. Односторонняя сварка не допускается. Технология сварки должна соответствовать требованиям настоящего параграфа.

18.110. После сварки, независимо от марки стали переход должен быть подвергнут высокотемпературному отпуску (режимы термообработки приведены в табл. 62), после чего сварные соединения подлежат обязательному 100%-ному контролю внутренних дефектов неразрушающими методами.

#### Контроль качества сварных соединений

18.111. При пооперационном контроле качества сварки трубопроводов проверяют:

качество и состояние труб и сварочных материалов на соответствие требованиям государственных стандартов и технических условий изготовления и поставки труб и электродов для данного объекта;

качество подготовки кромок под сварку и качество сборки (угол скоса, совпадение кромок, зазор в стыке перед сваркой, правильность центровки труб, расположение и число прихваток, отсутствие трещин в прихватках);

качество и технологию сварки: сварочного режима, порядка наложения швов, качества послойной зачистки шлака;

качество сварных соединений.

18.112. Пооперационный контроль должен проводиться инженерно-техническим работником, ответственным за сварку, или под его наблюдением.

18.113. Сварные швы после сварки и термообработки (там, где требуется) подвергают контролю, вид и объем которого указаны в табл. 63, 64.

18.114. Внешнему осмотру подлежат все сварныестыки для выявления следующих дефектов:

трещин, выходящих на поверхность шва или основного металла в зоне сварки;

наплывов и подрезов в зоне перехода от основного металла к наплавленному;

прожогов, кратеров, грубой чешуйчатости; неравномерности усиления сварного шва по ширине и высоте, а также его отклонения от оси (перекосов).

18.115. Внешний вид сварных швов должен удовлетворять следующим требованиям:

форма и размеры шва должны соответствовать ГОСТ 16037—80;

поверхность шва должна быть мелкочешуйчатой; ноздреватость, пористость, грубая чешуйчатость, подрезы глубиной более 0,5 мм не допускаются;

переход от наплавленного металла к основному должен быть плавным;

на швах не должно быть кратеров.

18.116. Большие наплывы в местах перехода от шва к основному металлу исправляют местной подрубкой и зачисткой наждачным кругом до получения плавного перехода от шва к основному металлу.

Участки местной ноздреватости и пористости швов удаляют и заваривают.

18.117. Качество сварных соединений неразрушающими методами контролируют в соответствии с действующими отраслевыми инструкциями или другими инструкциями, разработанными специализированными организациями, согласованными с головной организацией отрасли по неразрушающему контролю. Действующие инструкции по неразрушающему контролю приведены в перечне нормативных документов настоящего РД.

18.118. Контролю подвергают стыки труб по всему периметру (наихудшие по результатам внешнего осмотра), число которых предусмотрено техническими условиями на объект или в соответствии с табл. 64.

18.119. При радиографическом контроле следует обеспечить чувствительность (по ГОСТ 7512—82) для трубопроводов категорий I и II — класс 2, для трубопроводов категорий III, IV и V — класс 3.

18.120. Качество сварных соединений трубопроводов по результатам радиографического контроля следует оценивать по балльной системе. Сварные соединения должны быть забракованы, если суммарный балл, полученный сложением наибольших баллов, установленных при раздельной оценке качества

соединений по плоскостным и объемным дефектам из табл. 65 и 66, равен следующим значениям или превышает их:

Категория трубопровода	I	II	III	IV	V
Суммарный балл	3	3	5	6	6

Сварные соединения, получившие указанный или больший балл, необходимо исправить, после чего подвергнуть дополнительному контролю удвоенное от первоначального объема контроля число стыков, выполненных сварщиком, допустившим брак.

Сварные соединения трубопроводов категорий III и IV, оцененные соответственно суммарным баллом 4 и 5, исправлению не подлежит, но дополнительному контролю подвергают удвоенное число стыков, выполненных сварщиком, допустившим брак.

Если при дополнительном контроле будет забракован хотя бы один стык (а для трубопроводов категорий III и IV оценен соответственно суммарным баллом 4 и 5), контролируют все стыки, выполненные данным сварщиком. Если при этом будет забракован хотя бы один стык, сварщика отстраняют от сварочных работ на трубопроводах.

18.121. Контроль и оценку качества сварных соединений по результатам ультразвукового метода контроля проводят по отраслевой инструкции РДИ 38.18.002—83.

При неудовлетворительных результатах контроля этим методом хотя бы одного стыка контролируют удвоенное число стыков, выполненных данным сварщиком. При неудовлетворительных результатах повторного контроля производят контроль всего числа стыков.

Сварщика, допустившего брак, отстраняют от сварочных работ до повторной проверки знаний по «Правилам аттестации сварщиков».

18.122. Если по внешнему виду и результатам контроля неразрушающими методами швы контрольных стыков, заваренных при испытании сварщика, признаны удовлетворительными, то из стыков вырезают образцы для механических испытаний.

Заготовки образцов следует вырезать механическим способом вдоль образующей стыка с припуском на окончательную обработку в соответствии с ГОСТ 6996—66.

18.123. Контроль механических свойств осуществляют согласно требованиям ГОСТ 6996—66. Он проводится при следующих видах испытаний: на загиб или сплющивание; на растяжение; на ударную вязкость (при толщине стенки трубы не менее 12 мм); при определении твердости.

18.124. Форма и размеры образцов для механических испытаний сварных соединений должны соответствовать действующим стандартам:

на растяжение — два образца типа XII или XIII по ГОСТ 6996—66;

на ударную вязкость — три образца типа VI по ГОСТ 6996—66;

на загиб — два образца типа XXVII или XXVIII по ГОСТ 6996—66.

Примечание. Допускается проводить испытания образцов на растяжение и загиб с кривизной, соответствующей диаметру трубы (без расправления).

18.125. Испытание образцов на загиб для труб условным проходом до 60 мм заменяют испытанием на сплющивание согласно ГОСТ 6996—66 (на трех образцах типа XXIX).

18.126. Испытание на растяжение образцов труб диаметром до 60 мм заменяют испытанием на растяжение целых кольцевых стыков типа XVIII согласно ГОСТ 6996—66.

18.127. Результаты механических испытаний должны удовлетворять следующим требованиям:

предел прочности при испытании на растяжение должен быть не меньше нижнего предела прочности для стали данной марки по стандартам на эту сталь независимо от места разрушения образца (по основному металлу или шву);

при испытании стыков труб на сплющивание (до получения просвета трубы, равного двойной толщине стенки) не должно быть трещин и надрывов, видимых невооруженным глазом на растянутой поверхности;

результаты испытаний образцов на твердость, загиб и ударную вязкость должны удовлетворять требованиям табл. 67, 68;

механические свойства сварных соединений из разнородных сталей должны удовлетворять требованиям табл. 69.

18.128. Макро- и микроструктуру сварных соединений проверяют, когда это предусмотрено требованиями проекта или технических условий.

18.129. При проверке макроструктуры на поперечных шлифах, протравленных в 10—15%-ном водном растворе азотной кислоты для перлитных сталей и в смеси трех объемов соляной кислоты и одного объема азотной кислоты — для аустенитных и ферритных сталей, в швах не должно быть трещин, недопустимых пор и шлаковых включений. Допускается травление другими реактивами, обеспечивающими необходимое качество шлифа.

Высота валиков шва при сварке перлитных сталей не должна превышать 5 мм, при сварке аустенитных сталей — 4 мм.

При контроле микроструктура сварных соединений перлитных сталей не должна содержать структуру закалки игольчатого строения.

На аустенитных сталях в структуре швов и околошововых зон не должно быть плотных карбидных выделений по границам зерен. Структура шва должна состоять из зерен аустени-

та с содержанием ферритной фазы, не превышающей установленного техническими условиями на электроды и изделия.

В сварных соединениях всех типов не должно быть микротрещин.

18.130. При контроле плотности с применением сжатого воздуха проверка может быть проведена течеискателем или обмыливанием.

18.131. Электроды, дающие наплавленный металл аустенитного типа, должны проходить проверку на количество ферритной фазы в наплавке. Наплавку производят при режимах, рекомендованных для электродов данного типа и диаметра, на пластину или трубу из соответствующей аустенитной нержавеющей стали.

Наплавленных слоев должно быть не менее пяти.

Содержание ферритной фазы определяют по слою последней наплавки ферритометром либо металлографически на микрошлифах после травления на ферритную структуру.

Содержание ферритной фазы должно соответствовать требованиям государственных стандартов и технических условий на электроды испытываемой марки.

18.132. Испытание на межкристаллитную коррозию (МКК) и ее оценку проводят согласно ГОСТ 6032—75 только для высоколегированных, кислотостойких сталей в случае, если это требуется проектом.

Наличие МКК для трубопроводов всех категорий недопустимо.

18.133. Термообработку образцов перед испытаниями на МКК применяют в следующих случаях:

когда предусматривается проектом провоцирующая термическая обработка перед испытаниями; использования технологического нагрева (кроме сварки) при изготовлении конструкций; сварные образцы проходят такой же нагрев совместно с изделием.

### Исправление дефектов

18.134. Все забракованные участки швов, выявленные в результате контроля, должны быть удалены и исправлены. Исправлять дефекты подчеканкой запрещается.

18.135. Дефектные участки сварного шва исправляют местной выборкой и последующей подваркой (без повторной сварки всего соединения), если размеры выборки после удаления дефектного участка шва не превышают следующих значений:

Глубина выборки, % от номинальной толщины стенки труб	До 25	Свыше 25 до 50	Свыше 50
Суммарная протяженность, % к номинальному наружному períметру сварного соединения	Не нормируется	До 50	До 25

Сварное соединение, в котором для исправления дефектного участка требуется произвести выборку размерами более указанного, должно быть полностью удалено, а на его место с целью исключения натяга вварена «катушка».

18.136. В стыках, забракованных по результатам радиографического метода контроля, исправлению подлежат участки шва, оцененные наибольшим баллом. Если стык забракован по сумме одинаковых баллов для объемных и плоскостных дефектов, исправляют участки с плоскостными дефектами.

18.137. Одно и то же место стыка допускается исправлять не более одного раза.

18.138. Заварку дефектного участка выполняют тем же способом, какой использовался при сварке с применением тех же присадочных материалов.

18.139. Стыки, подвергавшиеся исправлению, должны быть проверены неразрушающими методами в полном объеме для данной категории трубопроводов.

18.140. Сведения об исправлении и повторном контроле стыков должны быть внесены в производственную документацию.

### 19. ТЕХНИЧЕСКАЯ ДОКУМЕНТАЦИЯ

19.1. На технологические трубопроводы ведется следующая техническая документация.

1. Перечень ответственных технологических трубопроводов по установке (см. приложение 5).

2. Паспорт трубопровода (см. приложение 1). К нему прилагаются:

схему трубопровода с указанием условного прохода, исходной и отбраковочной толщины элементов трубопровода, мест установки арматуры, фланцев, заглушек и других деталей, установленных на трубопроводе, места спускных, продувочных и дренажных устройств, сварных стыков, контрольных засверловок и их нумерацию;

акты ревизии и отбраковки трубопроводов (см. приложение 3);

удостоверения о качестве ремонтов трубопроводов (первичные документы, подтверждающие качество примененных при ремонте материалов и качество сварных стыков хранятся в организации, выполнившей работу и предъявляются для проверки по требованию службы технического надзора;

документацию по контролю и наблюдению за металлом горячих трубопроводов (см. п. 13.18 п. 6), предусмотренную действующими «Правилами» или проектом;

документацию, предусмотренную «Техническими указаниями — регламентом по эксплуатации оборудования установок каталитического реформинга и гидроочистки, работающего в водородосодержащих средах» (утверждены в 1983 г.).

3. Акт периодического наружного осмотра трубопровода.
  4. Акт испытания технологических трубопроводов на прочность и плотность (см. приложение 6).
  5. Акт на ремонт и испытание арматуры (см. приложение 4).
  6. Эксплуатационный журнал трубопроводов (ведется для трубопроводов, на которые не составляют паспорт, см. примечание к п. 13.2).
  7. Журнал установки — снятия заглушек (см. приложение 7).
  8. Документация на предохранительные клапаны в соответствии с РУПК—78.
  9. Результаты проверки знаний сварщиков (см. приложение 8).
  10. Журнал термической обработки сварных соединений трубопровода (см. приложение 9).
  11. Заключение о качестве сварных стыков.
- 19.2. Место хранения технической документации определяется заводской инструкцией в зависимости от структуры предприятия.
- 19.3. Формы технической документации являются рекомендуемыми. В зависимости от структуры и состава предприятия допускается вносить изменения при условии сохранения основного содержания.

*Таблица 1. Условные и соответствующие им рабочие (избыточные) давления для элементов технологических трубопроводов, МПа (кгс/см<sup>2</sup>), в зависимости от рабочей температуры среды*

Сталь	Обозначение	Марка	ГОСТ	Наибольшая температура среды, К (°С)				
Углеродистая	C	Ст 3 10, 20, 25 20Л, 25Л	380—71 1050—74 977—75	473 (200) 523 (250)	573 (300)	623 (350)	673 (400)	698 (425)
	Г	15ГС*, 16ГС, 17ГС, 20ГСЛ*, 17Г1С, 09Г2С, 10Г2С1	19282—73 473 (200) 523 (250)	573 (300)	623 (350)	673 (400)	698 (425)	
Марганцовистая и кремнезернистая	МХ	12МХ	20072—74 473 (200) 593 (320)	723 (450)	763 (490)	773 (500)	783 (510)	
	ХМ*	15ХМ, 20ХМЛ*	4543—71 473 (200) 593 (320)	723 (450)	763 (490)	773 (500)	783 (510)	
	ХМФ	12Х1МФ, 20ХМФЛ*, 15Х1МФ*, 15М1ФЛ*	20072—74 473 (200) 593 (320)	723 (450)	—	783 (510)	793 (520)	

Сталь	Обозначение	Марка	ГОСТ	Наибольшая температура среды, К (°С)	
Хромотитановая	X5T	20ХБЛІ	2176—77	473 (200) 598 (325)	698 (425)
Хромомолибденово-хромовая	X5	15ХБМ, Х5МЛ*, Х5ВЛ*	20072—74	473 (200) 598 (325)	663 (390) 703 (430)
Хромоковельфрамовая	X8	Х8ВЛ*		473 (200) 598 (325)	663 (390) 703 (430)
Хромомолибденово-вольфрамовая	XФ	20ХЗМВФ	20072—74	473 (200) 623 (350)	748 (475) 783 (510)
Хромоникелевая	XН	08Х18Н10Т, 08Х22Н6Т, 12Х18Н10Т, 12Х18Н12Т, 45Х14Н14В2М, 10Х18Н9ГЛ, Х16Н9М2*	5632—72	473 (200) 73 (395)	673 (400) 753 (480)
					793 (520) 833 (560)

$P_t$	$P_{tr}$	$P_{ras}$ при наибольшей температуре среды					
		0,10 (1,0)	0,20 (2,0)	0,10 (1,0)	0,09 (0,9)	0,08 (0,8)	0,07 (0,7)
0,16 (1,6)	0,30 (3,0)	0,16 (1,6)	0,15 (1,5)	0,12 (1,2)	0,11 (1,1)	0,09 (0,9)	0,08 (0,8)
0,25 (2,5)	0,40 (4,0)	0,25 (2,5)	0,23 (2,3)	0,19 (1,9)	0,17 (1,7)	0,15 (1,5)	0,13 (1,3)
0,40 (4,0)	0,60 (6,0)	0,40 (4,0)	0,35 (3,5)	0,30 (3,0)	0,26 (2,6)	0,23 (2,3)	0,20 (2,0)
0,63 (6,3)	0,90 (9,0)	0,60 (6,0)	0,54 (5,4)	0,48 (4,8)	0,40 (4,0)	0,37 (3,7)	0,32 (3,2)
1,00 (10,0)	1,50 (15,0)	1,00 (10,0)	0,90 (9,0)	0,75 (7,5)	0,66 (6,6)	0,58 (5,8)	0,50 (5,0)
1,60 (16,0)	2,40 (24,0)	1,60 (16,0)	1,40 (14,0)	1,30 (13,0)	1,10 (11,0)	0,9 (9,0)	0,80 (8,0)
2,50 (25,0)	3,80 (38,0)	2,50 (25,0)	2,30 (23,0)	1,90 (19,0)	1,70 (17,0)	1,50 (15,0)	1,30 (3,0)
4,00 (40,0)	6,00 (60,0)	4,00 (40,0)	3,50 (35,0)	3,0 (30,0)	2,60 (26,0)	2,30 (23,0)	2,00 (20,0)
6,30 (63,0)	9,50 (95,0)	6,30 (63,0)	5,40 (54,0)	4,80 (48,0)	4,00 (40,0)	3,70 (37,0)	3,20 (32,0)
10,00 (100,0)	15,0 (150,0)	10,00 (100,0)	9,00 (90,0)	7,50 (75,0)	6,60 (66,0)	5,80 (58,0)	5,00 (50,0)
Сталь	Марка	Наибольшая температура среды, К (°С)					
Углеродистая	Cr 3 10, 20, 25 20J1, 25J1	708 (435)	718 (445)	728 (455)	—	—	—

Сталь	Марка	Наибольшая температура седы, $\chi$ ( $^{\circ}$ C)					
		16ГС*, 16ГС <sub>1</sub> , 17ГС, 20ГСЛ*, 17ГС, 09Г2С, 10Г2СЛ	708 (435) 718 (445) 728 (455)	—	—	—	—
Хромоникелево-кремнистая	12МХ	788 (515) 793 (520)	803 (530)	—	—	—	—
Хромомolibденовая	15ХМ, 20ХМЛ*	788 (515) 798 (525)	—	808 (535)	—	818 (545)	—
Хромомолибденово-никелиевая	12Х1МФ, 20ХМФЛ*, 15Х1М1ФЛ, 15Х1М1ФЛ*	803 (530) 813 (540)	823 (550) 833 (560)	843 (570)	—	—	—
Хромотитановая	20Х5ТЛ	—	—	—	—	—	—
Хромомолибденово-хромовольфрамовая	15Х5М, Х5МЛ*, Х5ВЛ*	763 (490) 773 (500)	783 (510) 793 (520)	803 (530)	813 (540)	823 (550)	—
Хромовольфрамовая	Х8ВЛ*	763 (490) 773 (500)	788 (515) 798 (525)	813 (540)	823 (550)	838 (565)	848 (575)
Хромомолибденово-хромовая	20Х3МВФ	—	—	—	—	—	—

$P_y$	$F_{ap}$	Р <sub>раб</sub> при наибольшей температуре среды					
		863 (590) 883 (610)	903 (630) 913 (640)	933 (660)	948 (675)	963 (690)	973 (700)
Хромоникелевая	08Х18Н10Т, 08Х22Н5Т, 12Х18Н10Т, 12Х18Н12Т, 45Х14Н14В2М, 10Х18Н9ТЛ, Х16Н9М2*						

Приложения: 1. Марки стали со знаком \* следует применять по нормативно-технической документации.

2. Допускается применять окна других марок с механическими свойствами и химическими пропорциями, обеспечивающими эксплуатацию арматуры и деталей трубопровода в пределах заявленной в температуре, указанных в таблице.

3. Первый ступень рабочего давления распространяется на температуру среды не выше 253 К (-20 °C) для стальных марок Ст 3, 10, 20, 25; не выше 243 К (-30 °C) — для бесшовных труб марок 10 и 20; не выше 233 К (-40 °C) — для бесшовных труб марок 10, 20, 25 и 20ГСЛ; не выше 203 К (-70 °C) — для стальных марок 09Г2С и 10ГСЛ.

Таблица 2. Условные и соответствующие им рабочие (избыточные) давления для арматуры и соединительных частей из чугуна\*, МПа (кгс/см<sup>2</sup>), в зависимости от температуры среды\*\*

Чугун	Марка	Наибольшая температура среды, °С***					
		120	200	250	300	350	400
Серый	СЧ 18—36 и СЧ 21—40 (ГОСТ 1412—79)	0,10 (1,0)	0,10 (1,0)	0,10 (1,0)	0,10 (1,0)	0,08 (0,8)	0,07 (0,7)
Компактный	КЧ 30—6 (ГОСТ 1215—79)	0,16 (1,6)	0,16 (1,6)	0,15 (1,5)	0,13 (1,3)	0,12 (1,2)	0,11 (1,1)
		0,25 (2,5)	0,25 (2,5)	0,23 (2,3)	0,20 (2,0)	0,19 (1,9)	0,16 (1,6)
		0,40 (4,0)	0,40 (4,0)	0,36 (3,6)	0,34 (3,4)	0,32 (3,2)	0,28 (2,8)
		0,60 (6,0)	0,60 (6,0)	0,60 (6,0)	0,50 (5,0)	0,50 (5,0)	0,46 (4,6)
		0,90 (9,0)	0,90 (9,0)	0,90 (9,0)	0,80 (8,0)	0,80 (8,0)	0,70 (7,0)
		1,50 (15,0)	1,00 (10)	0,90 (9,0)	0,80 (8,0)	0,75 (7,5)	0,70 (7,0)
		2,40 (24,0)	1,60 (16)	1,50 (15,0)	1,40 (14)	1,30 (13)	1,20 (12)
		2,50 (25,0)***	3,80 (38,0)	2,50 (25)	2,30 (23,0)	2,10 (21)	2,00 (20)
		4,00 (40,0)***	6,00 (60,0)	4,00 (40)	3,60 (36,0)	3,40 (34)	3,20 (32)
						3,00 (30)	2,80 (28)

\* Изменение из ГОСТ 356—80.

\*\* Первая ступень рабочего давления распространяется на отрицательные температуры среды не ниже —30 °С.

\*\*\* Указанные давления 2,5 и 4,9 МПа можно применять только для арматуры и соединительных частей из чугуна.

Таблица 3. Условные и рабочие (избыточные) давления\* для арматуры и соединительных частей из бронзы\*\* и латуни\*\*\*, МПа (кгс/см<sup>2</sup>)

$P_T$	$P_{ap}$	$P_{ap}$ при наибольшей температуре среды, °С		
		120****	200	250
0,10 (1,0)	0,20 (2,0)	0,10 (1,0)	0,10 (1,0)	0,08 (0,8)
0,16 (1,6)	0,25 (2,5)	0,13 (1,3)	0,12 (1,2)	0,11 (1,1)
0,25 (2,5)	0,40 (4,0)	0,20 (2,0)	0,19 (1,9)	0,16 (1,6)
0,40 (4,0)	0,60 (6,0)	0,34 (3,4)	0,32 (3,2)	0,28 (2,8)
0,63 (6,3)	0,90 (9,0)	0,50 (5,0)	0,46 (4,6)	0,43 (4,3)
1,00 (10,0)	1,50 (15,0)	0,80 (8,0)	0,75 (7,5)	0,70 (7,0)
1,60 (16,0)	2,40 (24,0)	1,30 (13)	1,20 (12)	1,00 (10)
2,50 (25,0)	3,80 (38,0)	2,00 (20)	1,80 (18)	1,60 (16)
4,00 (40,0)	6,00 (60,0)	4,00 (40,0)	3,20 (32,0)	2,70 (27,0)
6,30 (63,0)	9,50 (95,0)	6,30 (63,0)	—	—
10,00 (100,0)	15,00 (150,0)	10,00 (100,0)	—	—

\* Изменение из ГОСТ 356—80.

\*\* По ГОСТ 613—79 и ГОСТ 18175—78.

\*\*\* По ГОСТ 17711—72 и ГОСТ 15527—70.

\*\*\*\* Первая ступень рабочего давления распространяется на отрицательные температуры среды не ниже —30 °С.

Примечание. Для бронзы, у которых кривая изменения расчетной прочностной характеристики при температуре до 250 °С аналогична кривой для углеродистой стали, допускается применять давления, указанные в табл. 1 для углеродистой стали, при температуре среды до 250 °С.

Таблица 4. Классификация

Группа	Среда	Категории			
		I		II	
	Наименование	$P_{раб}$	$t_{раб}$	$P_{раб}$	$t_{раб}$
А	Вещества с токсичным действием:				
	а) чрезвычайно и высокоопасные вещества классов I и II (ГОСТ 12.1.007—76) — бензол, диметиламин, дихлорэтан, кислоты концентрированные (серная, соляная, азотная, плавиковая), изобутиленхлорид, метилхлорид, метилмеркаптан, пиридин, оксид этилена, оксид пропилена, сероводород, сероуглерод, соли сильной кислоты, тетраэтилвиниц, тетрахлорид углерода, фенол, трихлорид фосфора, пентахлорид фосфора, фторид водорода, хлор, хлорфенол, диоксид хлора, хлорпрен, ВОТ (высокотемпературные органические теплоносители), — дитолуиметан, дифенильная смесь, дикумилметан	Независимо	—	—	—
	б) умеренно опасные вещества III класса (ГОСТ 12.1.007—76) — аммиак жидкий и газообразный, ацетальдегид, бутиловый эфир акриловой кислоты, ванилацетат, диметилэтаноламин, дигидробензол, капролактам, кислота акриловая, уксусная, ксиол, метиленхлорид, полипропилен, полистилен, спирт метиловый, толуол, трихлорбензол, хлорбензол, оксид цинка, фурфурол, растворы щелочей с содержанием основного вещества более 10%	Свыше 1,6 (16)	От +300 до +700 и от 0,08 (0,8) ниже —40	Вакуум до 0,08 (0,8)	От —40 до +300
	в) фреон	Выше 1,6 (16)	Независимо	До 1,6 (16)	Независимо
Б	Взрыво- и пожароопасные вещества по ГОСТ 12.1.004—76:				

технологических трубопроводов

	III		IV		V	
	$P_{раб}$	$t_{раб}$	$P_{раб}$	$t_{раб}$	$P_{раб}$	$t_{раб}$
	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—
	—	—	—	—	—	—

Продолжение табл. 4

Среда		Категории			
Группа	Наименование	I		II	
		$P_{раб}$	$t_{раб}$	$P_{раб}$	$t_{раб}$
	а) горючие газы (ГГ), в том числе сжиженные — этан, этилен, пропан, пропилен, бутан, бутилен, дивинил, изобутан, изобутилен, водород, метан, крекинг-газ, пирогаз, топливный газ, факельный газ	Выше 2,5 (25)	Выше +300 и ниже -40	Вакуум 0,08 (0,8)	От -40 до +300
	б) легковоспламеняющиеся жидкости (ЛВЖ) — ацетон, бутиловый спирт, бутиловый эфир, бензины, гексан, гептан, бутилацетат, керосин, уайт-спирит, этиловый спирт, изопентан, изопрен, изопропиленбензол, пентан, этиловый спирт, нефть, дизельное топливо	Выше 2,5(25)	Выше +300 и ниже -40	Выше 1,6(16) до 2,5(25)	Выше +120 до +300
	в) горючие жидкости (ГЖ) — мазут, масла, гудрон, соляровое масло, асфальт, этианоламины, битум, масляные дистилляты, диэтиленгликоль, диэтилкетон	Выше 6,3(63)	Выше +350 и ниже -40	Выше 2,5(25) до 6,3(63)	Выше +250 до +360
B	Трудногорючие (ТГ) и негорючие (НГ) вещества по ГОСТ 12.1.004—76:	Независимо	От +450 до +700 и ниже -40	От 6,3(63) до 10,0(100)	От +350 до +450
	а) азот, воздух, инертные газы, рассол, растворы щелочей, содержащие до 10%	Вакуум ниже 0,003(0,03)	От +450 до +700 и ниже -40	Вакуум ниже 0,08(0,8)	От +350 до +450
	б) пар водяной перегретый	Независимо	Выше +450	До 3,9(39)	От +350 до +450
			До +450	От 2,2(22) до 3,9(39)	До +350
	в) пар водяной насыщенный	Выше 8,0(80)	Выше +115	От 3,9(39) до 8,0(80)	Выше +115
	г) горячая вода	Выше 8,0(80)	Выше +115	От 3,9(39) до 8,0(80)	Выше +115

Примечания: 1. Давление  $P_{раб}$ , МПа (кгс/см<sup>2</sup>), температура  $t_{раб}$ , °С.

2. Класс опасности вредных веществ следует определять по ГОСТ 12.1.005—76 и

3. Малопасные вещества IV класса следует относить — взрыво- и пожароопасные

4. Параметры транспортируемого вещества следует принимать: рабочее давление — сос, компрессор и т. п.) или давление, на которое отрегулированы предохранительные материалы трубопровода по ГОСТ 356—80, рабочую температуру — равной максимальной за, установленной технологическим регламентом.

трубопроводов					
III		IV		V	
$P_{раб}$	$t_{раб}$	$P_{раб}$	$t_{раб}$	$P_{раб}$	$t_{раб}$
—	—	—	—	—	—
До 1,6(16)	От -40 до +120	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
Выше 1,6(16) до 2,5(25)	Выше +120 до +250	До 1,6(16)	От -40 до +120	—	—
Вакуум ниже 0,095(0,95) до 0,08(0,8)	От -40 до +250	—	—	—	—
От 2,5(25) до 6,3(63)	От +250 до 350	От 1,6(16) до 2,5(25)	От +120 до +250 и от 0 до -40	До 1,6(16)	От 0 до +120
Вакуум ниже 0,095(0,95) до 0,08(0,8)	От -40 до +350	—	—	—	—
До 2,2(22)	От +250 до +350	От 0,07(0,7)	От +115 до +250	До 0,07(0,7)	До +115
От 1,6(16) до 2,2(22)	До +250	До 1,6(16)	—	—	—
От 1,6(16) до 3,9(39)	Выше +115	От 0,07(0,7) до 1,6(16)	От +115 до +250	До 0,07(0,7)	До +115
От 1,6(16) до 3,9(39)	Выше +115	До 1,6(16)	Выше +115	До 1,6(16)	До +115

ГОСТ 12.1.007—76; взрыво- и пожароопасные вещества — по ГОСТ 12.1.004—76,

к группе В, негорючие к группе В.

разным избыточному максимальному давлению, развиваемому источником давления (устройства, условное давление — в зависимости от рабочего давления, температуры и положительной или минимальной отрицательной температуре транспортируемого вещества

Таблица 5. Выбор труб в зависимости от параметров транспортируемой среды

Продельные параметры				Трубы		Материал	
$P_y$ , МПа (избыток), не более	$t$ , °С	$D_{у, \text{мм}}$	зак	ГОСТ или ТУ	марка стали	ГОСТ	
<b>Сжиженные газы, в также вещества, относящиеся к группе А (а)</b>							
10,0(100)	-70	-40	50—200	Горячедеформированные гр. А гр. Б	10Г2	4543—71	
	-70	-40	20—400	Горячедеформирован- ные, гр. В	10Г2	4543—71	
	-70	-40	10—200	Холодно- и теплодефор- мированные, гр. В	10Г2	4543—71	
	-40	+450	10—200	То же	1050—74	1050—74	
	-40	+450	40—400	Горячедеформирован- ные, гр. В	10Г2	1050—74	
	-10	+450	20—50	Холодно- и теплодефор- мированные	20	1050—74	
	-40	+450	10—200	Горячедеформированные гр. А гр. Б	20	1050—74	
	-40	+550	50—200	Холодно- и тепло-дефор- мированные	15Х5М	20073—74	
	-40	+550	20—50	Горячедеформированные гр. А гр. Б	15Х5М, 15Х5М-У	20072—74	
	-40	+450	10—200	Горячедеформированные гр. А гр. Б	20	1050—74	
	-70	-40	50—200	Горячекатаные	1050—74	4543—71	
	-40	+450	20—400	Холодно- и тепло-дефор- мированные	1050—74	4543—71	
	-40	+450	10—200	Горячедеформированные гр. А гр. Б	10Г2	1050—74	
	-40	+450	50—200	Горячекатаные	1050—74	4543—71	
	-40	+450	20—400	Холоднодеформирован- ные	1050—74	4543—71	
	-70	-40	20—50	Холоднодеформирован- ные	1050—74	4543—71	

7*	-40	+450	20—50	Горячекатаные	ТУ 14-3-826—79	1050—74
	-40	+450	32—125	Горячекатаные	ТУ 14-3-816—79	1050—74
	-40	+550	350—400	Горячекатаные	ТУ 14-3-1080—81	20072—74
	-196	+600	10—200	Холодно- и теплодефор- мированные	9941—81 (с изм. 1)	5632—72
	-196	+600	70—300	Горячедеформированные	9940—81 (с изм. 1)	5632—72
	-196	-700	10—200	Холодно- и тепло-дефор- мированные	9941—81 (с изм. 1)	5632—72
10,0(100)	-150	+700	70—200	Горячедеформированные	9940—81 (с изм. 2)	5632—72
	-196	+600	10—50	Холоднодеформирован- ные	ТУ 14-3-790—79	5632—72
	-196	+600	10—80	Горячекатаные	ТУ 14-3-218—80	5632—72
	-196	+600	100—250	Горячекатаные	ТУ 14-3-597—77	5632—72
	<b>II. Группа А(б), Б(а), кроме сжиженных газов, Б(б)</b>					
1,6 (16)	-20	+300	10—500	Электросварные, прямо- шовные, гр. В	10705—80	БСр3ен4,
	-20	+300	400—1400	То же	10706—76	БСр3ен4,
	-30	+300	10—500	Горячекатаные	10705—80	БСр3ен4,
	-30	+300	500, 700, 800	Горячекатаные	ТУ 14-3-916—80	10, 15, 20
	-20	+300	500—1400	Электросварные со спи- ральным швом	ТУ 14-3-954—80	БСр3ен4,
	-30	+300	70—100	Электросварные прямо- шовные	ТУ 14-3-901—79	БСр3ен5
	-40	400	500, 700, 800, 1000, 1200	То же	10, 20	380—71
	-40	+400	500	Горячекатаные	17ГС, 17Г1С,	380—71
	-70	+400	500	Горячекатаные	10Г2С1	19282—73
	-70	+400	500	Горячекатаные	10ГНАЮ	ТУ 14-1-105—74
2,5 (25)	-30	+300	150—800	Электросварные прямо- шовные	20295—74	Класс 42
				и спиральношовные		1050—74

+350	500—1600	Электросварные со спи- ральным швом	ТУ 14-3-808—78	20	Классы 50 и 62	ТУ 14-1-2610—79, ТУ 14-1-2471—78
-40	150—500	Электросварные прямые и спиральношовные	20295—74		19281—73	19282—73
-40	1000,1200	Электросварные прямые шовные	ТУ 14-3-1138—82		ТУ 14-1-1950—77	ТУ 14-1-1950—77
-40	1200	То же	ТУ 14-3-620—77			
-40	+400	800,1000, 1200	Электросварные со спи- ральным швом	17Г1С, 17Г1С, 16Г2САФ	17Г1С, 17Г2СФ	17Г1С, 17Г2СФ
-40	+400	10—100	Электросварные прямые шовные	11068—81	12Х18Н10Т	12Х18Н10Т
-196	+600				5632—72	
По рекомендации раздела I настоящей таблицы						
-	+200	10—50	III группы Б(з), В(а, б, в, г)	3262—75	Cr2Cn, Cr2Nc, Cr3Cn, Cr3Nc	380—71
-	+300	10—400	Водогазопроводные обычновенные	10705—80	Cr2Cn, Cr2Nc, Cr3Cn, Cr3Nc	380—81
-	+300	400—1400	Электросварные прямые шовные, гр. А	10706—76	Cr2Cn, Cr2Nc, Cr3Cn, Cr3Nc	380—71
-20	+200	10—50	Водогазопроводные, обычновенные	3262—75	Cr2Cn, Cr3Cn	1050—74
-30	+300	10—400	Электросварные прямые шовные, гр. А	10705—80	10, 15, 20	1050—74
-20	+300	150—1400	Электросварные со спи- ральным швом, гр. В	8696—74	Cr2Cn, Cr2Nc, Cr3Cn, Cr3Nc	380—71
-20	+300	500—1400	Электросварные со спи- ральным швом	ТУ 14-3-684—77	Класс 38	
-40	+300	500—1400	То же	ТУ 14-3-684—77	Класс 45	
-40	+400	500—1400		ТУ 14-3-684—77	Класс 52	
-40	+400	150—1400	Электросварные со спи- ральным швом, гр. В	8696—74	17Г1С	19282—73

Boxee 1.6(16.0)

Более 1,6(16,0) Примечание: 1. Для трубопроводов с  $D_t$  более 40 мм, транспортирующих сжатые газы, в горячие источники допускается применение электросварных труб из числа рекомендованных в настоящей таблице на  $P_t = 2,5$  МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>). 2. Трубы водогазопроводные (ГОСТ 3262-75).

Таблица 6. Выбор типа и методов фасонных и сачечности от пакетной стойки

Тип фланцев, стандарт	$P_u$ , МПа (кг/см <sup>2</sup> )	Температурные пределы применения сталей, °C							
		ВСт303 ВСт35	ВCr3п4 ВCr3п4	20, 25 (ГОСТ 1050-74)	16°C (ГОСТ 5520-79)	09Г2С 10Г2С (ГОСТ 5630-79)	15ХМ (ГОСТ 4543-71)	18Х5М (ГОСТ 5632-72)	12Х15Н10Т 10Х17Н12М3Т* (ГОСТ 5632-72)
Стальной плоский приварной ** по ГОСТ 12820—80	1,0 (10) 1,6 (16) 2,5 (25)	От 0 до +300	От -20 до +300	От -30 до +300	От -40 до +300	От -70 до +300	—	—	От -70 до +300
Стальной привар- ной встык по ГОСТ 12821—80	1,0 (10) 1,6 (16) 2,5 (25) 4,0 (40) 6,3 (63) 10 (100)	От -30 до +300	—	От -30 до +425	—	От -70 до +350	От -40 до +450	От -40 до +510	От -80* до +600
Стальной привар- ной встык по ГОСТ 26-839—73	1,0 (10) 2,5 (25)	—	—	—	—	От -30 до +450	От 0 до +550	От -40 до +550	От -70 до +550
Стальной привар- ной встык по ГОСТ 26-840—73 и ГОСТ 26-841—73	1,0 (10) 1,6 (16) 2,5 (25) 4,0 (40) 6,3 (63)	—	—	—	—	То же	То же	То же	То же
Стальной привар- ной встык по ГОСТ 26-843—73	6,4 (64) 10,0 (100) 16,0 (160)	—	—	—	—	От -30 до +450	От 0 до +560	От -40 до +600	От -70 до +600

卷之三

\*\* Для фланцев из стальных марок 10Х17Н13М3Т (ОСТ 12816-80) и 10Х17Н13М3Т (ОСТ 12815-80), ОСТ 26-830-75, ОСТ 26-831-73, ОСТ 26-832-73.

Руководитель конструкторской организацией по плановому парку оборудования.

ВС73-2, ВС73-3 и ВС73-7 слеует привинтить к стальному каркасу с помощью болтов M12x100.

Таблица 7. Арматура трубопроводная.

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	трубопро-вода	$t_{\text{раб}}$ , °C		Арматура	15
		от	до		
<i>Среда — чрезвычайно, высоко- и умеренно опасные</i>					
1,0(10)	1,0(10)	-40	+200	Вентили запорные	14нж17п28-1
1,0(10)	1,0(10)	-40	+200	То же	—
1,0(10)	1,0(10)	-40	+350	»	—
1,0(10)	1,0(10)	-40	+350	»	—
1,0(10)	1,0(10)	-40	+350	»	—
1,0(10)	1,0(10)	-40	+350	»	—
1,0(10)	1,0(10)	-40	+350	»	—
1,0(10)	1,6(16)	См. табл. 8	Задвижки	—	—
1,0(10)	1,6(16)	См. табл. 8	»	—	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+450	Клапаны предохранительные	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+150	Вентили запорные	17с11нж
1,6(16)	1,6(16)	-40	+225	То же	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+400	»	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+300	Вентили запорные	К321108,02
1,6(16)	1,6(16)	-40	+200	То же	15нж65п5
1,6(16)	1,6(16)	-40	+50	»	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	»	15нж65нж2
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	»	15нж65нж12
2,5(25)	2,5(25)	-40	+200	Вентили трехходовые	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	Вентили запорные	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	То же	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+420	»	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	»	—
4,0(40)	16,0(160)	-40	+450	Задвижки	ЗКС
4,0(40)	4,0(40)	-40	+450	»	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	»	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+350	Клапаны регулирующие	—
4,0(40)	16,0(160)	См. табл. 8	Клапаны обратные	—	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+450	Клапаны предохранительные	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	трубопро-вода	$t_{\text{раб}}$ , °C		Арматура	150
		от	до		
<i>Среда — чрезвычайно, высоко- и умеренно опасные</i>					
1,0(10)	1,6(16)	См. табл. 8	Задвижки	ЗКЛ2	
1,0(10)	1,6(16)	См. табл. 8	»	ЗКЛПЭ	
1,6(16)	1,6(16)	-40	+450	Клапаны предохранительные	СППК4
1,6(16)	1,6(16)	-40	+200	Вентили запорные	15нж65п1
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	Вентили запорные	15нж65нж10
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	»	15нж40п1
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	То же	15нж940п1
4,0(40)	4,0(40)	-40	+420	»	15нж22нж6
4,0(40)	4,0(40)	-40	450(425*)	Задвижки	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+450	»	ЗКЛ2
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	»	ЗКЛПЭ
4,0(40)	4,0(40)	-40	+350	Клапаны регулирующие	25нж90-92нж
4,0(40)	4,0(40)	-40	+450	Клапаны предохранительные	СППК4

\* Указано рабочее давление  $P_{\text{раб}}$ .

Примечания: 1. Применение арматуры из серого и ковкого чугуна для данных сред

2. Для данных сред следует преимущественно применять сильфонную арматуру.

3. Для хлора применяют специальную арматуру (ПВХ-83).

рекомендуемая для различных сред

$D_y$ , мм					
20	35	40	50	60	100
<i>вещества (классы 1, 2 и 3 по ГОСТ 12.1.007-76)</i>					
14нж17п28-1	14нж17п28-1	14нж17п28-1	14нж17п28-1	14нж17п28-1	14нж17п28-1
14с17п30-1	14с17п30-1	14с17п30-1	14с17п30-1	14с17п30-1	14с17п30-1
14с17ст12	14с17ст12	14с17ст12	14с17ст12	14с17ст12	14с17ст12
14нж17ст10	14нж17ст10	14нж17ст10	14нж17ст10	14нж17ст10	14нж17ст10
14с917ст18	—	14с917ст18	14с917ст18	14с917ст18	14с917ст18
14с917ст27	14с917ст27	—	14с917ст27	14с917ст27	14с917ст27
—	—	—	ЗКЛ2	ЗКЛ2	ЗКЛ2
—	—	—	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ
—	—	—	СППК4	СППК4	СППК4
—	17с11нж	—	—	—	—
—	—	—	17с12нж	—	—
—	—	—	17с22нж	17с22нж	—
К321108,02	К321108,02	К321108,02	—	—	—
15нж65п5	15нж65п5	15нж65п1	15нж65п1	15нж65п1	15нж65п1
—	—	—	13с7ми	—	—
15нж65нж2	15нж65нж2	15нж65нж4	15нж65нж4	15нж65нж4	15нж65нж4
15нж65нж12	15нж65нж12	15нж65нж10	15нж65нж10	15нж65нж10	15нж65нж10
E29139	E29139	—	E29139	E29139	E29139
—	—	15нж22п1	15нж40п1	15нж22п1	15нж40п1
—	—	—	15нж940п1	—	15нж940п1
—	—	—	15нж22нж4	15нж22нж4	—
ЗКС	ЗКС	15нж39п3	15нж39п3	—	15нж22п1
—	—	—	ЗКЛ2	ЗКЛ2	ЗКЛ2
—	—	—	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ
—	25нж90нж	—	25нж90-92нж	25нж90-92нж	25нж90-92нж
КП	КП	КП	СППК4	СППК4	СППК4
—	—	—	—	—	—
200	250	300	400	500	600
ЗКЛ2	ЗКЛ2	ЗКЛ2	ЗКЛ2	ЗКЛ2	ЗКЛ2
ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ
СППК4	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
15нж22нж6	—	—	—	—	—
30с15нж	30с15нж	—	—	30с515нж	—
30с915нж	—	—	ЗКЛПЭ	30с915нж	—
—	—	—	—	—	—

не допускается.

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	15
		от	до		

## Среда — жидкость

0,25(2,5)	1,6(16)	См. табл. 8	Задвижки	—	
0,25(2,5)	1,6(16)	См. табл. 8	»	—	
1,6(16)	1,6(16)	—40	+450	Клапаны предохранительные	—
1,6(16)	1,6(16)	—40	+150	То же	17с11нж
1,6(16)	1,6(16)	—40	+225	»	—
1,6(16)	1,6(16)	—40	+400	»	—
2,5(25)	2,5(25)	—30	+150	Вентили запорные	—
2,5(25)	2,5(25)	—30	+150	Вентили угловые	—
2,5(25)	2,5(25)	—40	+150	Вентили запорные	K322011
2,5(25)	2,5(25)	—40	+150	То же	—
2,5(25)	2,5(25)	—40	+200	Вентили трехходовые	—
2,5(25)	2,5(25)	—40	+150	Вентили регулирующие	K327083
2,5(25)	2,5(25)	—30	+150	Клапаны обратные	—
2,5(25)	4,0(40)	См. табл. 8	То же	KП-160	—
2,5(25)	16(160)	—50	600	»	—
2,5(25)	4,0(40)	—40	+450	Задвижки	—
2,5(25)	4,0(40)	—40	+425	»	—
2,5(25)	16(160)	—41	+450	Задвижки	ЗКС
2,5(25)	4,0(40)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	—	

## Среда — жидкость

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150
		от	до		
0,25(2,5)	1,6(16)	См. табл. 8	Задвижки	ЗКЛ-2	
0,25(2,5)	1,6(16)	См. табл. 8	»	ЗКЛПЭ	
1,6(16)	1,6(16)	—40	+450	Клапаны предохранительные	СППК4
2,5(25)	2,5(25)	—40	+150	Вентили запорные	—
2,5(25)	2,5(25)	—40	+150	»	15с18п
2,5(25)	4,0(40)	—50	600	»	19нж11бк
2,5(25)	2,5(25)	—40	+150	Задвижки	—
2,5(25)	2,5(25)	—40	+150	»	—
2,5(25)	4,0(40)	—40	+425	»	—
2,5(25)	4,0(40)	—40	+450	»	—
2,5(25)	4,0(40)	—40	+425	»	—
2,5(25)	4,0(40)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	ЗКЛ2-40	

## и газообразный азот

		$D_y$ , мм					
		20	25	40	50	80	100
—	—	—	—	—	ЗКЛ2	ЗКЛ2	ЗКЛ2
—	—	—	—	—	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ
—	17с11нж	—	—	—	СППК4	СППК4	СППК4
—	—	—	—	—	—	—	—
15кч12п	15кч12п	15кч16п	15кч16п	15кч16п	17с12нж	17с22нж	15кч16п
КС7145.000.00	—	—	—	—	—	—	—
К322010.04	К322010.04	—	—	—	—	—	—
—	—	15с18п	15с18п	15с18п	15с18п	15с18п	15с18п
E29139	E29139	—	—	E29139	E29139	E29139	E29139
—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	16кч9п	16кч9п	16кч9п	16кч9п	16кч9п	—
КП-160	КП-160	КП-160-1	КП-160-1	—	—	—	—
—	—	—	—	19нж11бк	19нж11бк	19нж11бк	19нж11бк
—	—	—	—	ЗКЛ2-40	ЗКЛ2-40	ЗКЛ2-40	ЗКЛ2-40
—	—	—	—	ЗКЛПЭ-40	ЗКЛПЭ-40	ЗКЛПЭ-40	ЗКЛПЭ-40
ЗКС	ЗКС	—	—	СППК4Р-40	СППК4Р-40	СППК4Р-40	СППК4Р-40

		$D_y$ , мм					
		200	250	300	400	500	600

## и газообразный азот

ЗКЛ-2	ЗКЛ-2	ЗКЛ-2	ЗКЛ-2	ЗКЛ-2	ЗКЛ-2
ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ	ЗКЛПЭ
—	—	—	—	—	—
15с18п	—	—	—	—	—
19нж11бк	—	—	МА11022.07	МА11022.10	—
—	—	—	МА11022.01	МА11022.07	—
—	—	—	—	—	30с515нж
30с15нж	30с15нж	30с15нж	ЗКЛ-2-40	—	—
30с915нж	—	—	—	—	30с915нж
—	—	—	—	—	—

Примечания: 1. Применение арматуры из серого чугуна для данных сред не допускается.  
2. Для азота применение арматуры с бронзовым уплотнением в затворе не допускается.

сказывается.  
сказывается.

Продолжение табл. 7

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{зап}}$ , °C		Арматура	15
трубопровода	арматуры	от	до		
<i>Среда —</i>					
1,6(16)	1,6(16)	-30	+120	Вентили запорные	—
1,6(16)	1,6(16)	-30	+120	Вентили угловые	—
1,6(16)	1,6(16)	-20	+45	Вентили мембранные	—
2,5(25)	2,5(25)	-40	+150	Вентили запорные	CA22014.00
2,5(25)	2,5(25)	-40	+150	Вентили угловые	CA24014.01
2,5(25)	2,5(25)	-40	+150	Вентили регулирующие	CA27055.01
2,5(25)	2,5(25)	-40	+200	Вентили трехходовые	—
2,5(25)	2,5(25)	-100	+150	Вентили запорные	CA22014.02
2,5(25)	4,0(40)	-100	+150	То же	—
2,5(25)	2,5(25)	-100	+150	Вентили угловые	CA24014.02
2,5(25)	2,5(25)	-100	+150	Вентили регулирующие	CA27055.02
2,5(25)	4,0(40)	-80	—	Задвижки	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+150	Клапаны предохранительные	17с11нж
1,6(16)	1,6(16)	-40	+225	То же	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+450	»	—
2,5(25)	4,0(40)	См. табл. 8	»		—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{зап}}$ , °C		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до		
<i>Среда —</i>					
2,5(25)	2,5(25)	-40	+150	Вентили запорные	14с20п5
2,5(25)	2,5(25)	-100	+150	Вентили запорные	Р <sub>y</sub> 40
2,5(25)	4,0(40)	-100	+150	То же	15нж40п4
2,5(25)	4,0(40)	-80	—	Задвижки	ЗКЛХ-40
1,6(16)	1,6(16)	-40	+450	Клапаны предохранительные	СППК4
2,5(25)	4,0(40)	См. табл. 8	»	То же	СППК4Р-40

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{зап}}$ , °C		Арматура	15
трубопровода	арматуры	от	до		
<i>Среда — олеум и концентрированная серная кислота</i>					
0,25(2,5)	1,6(16)	—	—	Задвижки	—
0,25(2,5)	1,6(16)	—	—	Клапаны предохранительные	—
1,6(16)	1,6(16)	—	*	Вентили запорные	—
1,6(16)	1,6(16)	—	*	То же	CA21096.08
1,6(16)	1,6(16)	—	—	»	CA21096.26
1,6(16)	1,6(16)	—	—	Вентили запорные	—
1,6(16)	4,0(40)	—	—	То же	—
2,5(25)	4,0(40)	—	—	»	—
2,5(25)	4,0(40)	—	—	Задвижки	—
2,5(25)	4,0(40)	—	—	Клапаны обратные	—
2,5(25)	16(160)	—	—	То же	КП-160
2,5(25)	4,0(40)	—	—	Клапаны предохранительные	—

$D_y$ , мм					
20	25	40	50	80	100
<i>хладон</i>					
15кч32п	15кч32п	15кч80п	15кч80п	—	15кч80п
15кч37п	15кч37п	—	—	—	—
—	15кч88р	15кч88р	15кч88р	—	—
CA22014.01	CA22012.01	14с20п5	14с20п5	14с20п5	14с20п5
CA24014.01	CA24012.	—	—	—	—
CA27055.01	CA27048.01	У27048.02	—	—	—
E29139	E29139	—	E29139	E29139	E29139
CA22014.02	CA22012.02	14нж20п	15нж85п	—	15нж40п4
CA24014.02	CA24012.02	—	—	—	—
—	CA27048.02	14нж99п	—	—	—
—	—	3КЛХ-40	3КЛХ-40	3КЛХ-40	3КЛХ-40
—	17с11нж	—	—	—	—
—	—	—	17с12нж	СППК4	СППК4
—	СППК4Р-40	—	—	СППК4Р-40	СППК4Р-40

$D_y$ , мм					
200	250	300	400	500	600
<i>хладон</i>					
14с20п1	—	—	—	—	—
14нж20п3	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—

$D_y$ , мм					
20	25	40	50	80	100
(в зависимости от концентрации)					
—	—	—	—	ЗКЛ2	ЗКЛ2
—	—	—	—	СППК4	СППК4
—	—	—	—	—	—
CA21096.10	CA21096.08	—	15нж65бк	15нж91бнж	15нж91бнж
CA21096.26	CA21096.26	—	—	15нж65бк	15нж65бк
—	—	15нж65п22	15нж65п22	15нж65п22	15нж65п22
—	—	15нж22п10	15нж22п10	15нж22п10	15нж22п10
—	—	—	15нж922п1	15нж922п1	15нж922п1
—	—	15с22нж	15с22нж	15с22нж	15с22нж
—	—	—	3КЛ2-40	3КЛ2-40	3КЛ2-40
—	—	16с13нж	16с13нж	16с13нж	16с13нж
КП-160	КП-160	—	—	СППК4-40	СППК4-40

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{доз}}$ , °C		Арматура	150
трубопроводы	арматуры	от	до		
Среда — олеум и концентрированная серная кислота					
0,25(2,5)	1,6(16)	—	—	Задвижки	ЗКЛ2
0,25(2,5)	1,6(16)	—	—	Клапаны предохранительные	СППК4
1,6(16)	1,6(16)	—	•	Вентили запорные	1бнж91бнж
1,6(16)	1,6(16)	—	—	Вентили запорные	1бнж65п22
2,5(25)	4,0(40)	—	—		15с22нж
2,5(25)	4,0(40)	—	—		30с15нж
2,5(25)	4,0(40)	—	—	Задвижки	ЗКЛ2-40
2,5(25)	4,0(40)	—	—	Клапаны обратные	16с13нж
2,5(25)	4,0(40)	—	—	Клапаны предохранительные	СППК4-40

\* В зависимости от концентрации.

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{доз}}$ , °C		Арматура	15
трубопроводы	арматуры	от	до		

#### Среда — высокотемпературные

1,0(10)	1,0(10)	—	+350	Вентили запорные	—
1,0(10)	4,0(40)	—	+380	Клапаны обратные	—
1,0(10)	1,6(16)	—	+380	Клапаны предохранительные	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{доз}}$ , °C		Арматура	150
трубопроводы	арматуры	от	до		

#### Среда — высокотемпературные

1,0(10)	4,0(40)	—	+380	Вентили запорные	1бс22нж
1,0(10)	1,6(16)	—	+380	Задвижки	—
1,0(10)	4,0(40)	—	+380	Клапаны обратные	16с13нж
1,0(10)	1,6(16)	—	+380	Клапаны предохранительные	СППК4-16

Примечания: 1. Для ВОТ следует применять стальную сильфонную арматуру.  
2. Арматура для ВОТ должна иметь уплотнительную поверхность типа «плаз».  
3. Сальниковую арматуру и задвижки для ВОТ применяют только в исключительных случаях.  
4. Перед предохранительным клапаном рекомендуется устанавливать предохранительную (разрывную) мембрану.

$D_y$ , мм					
200	250	300	400	500	600
(в зависимости от концентрации)					
ЗКЛ2	ЗКЛ2	—	ЗКЛ2	ЗКЛ2	—
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
15с22нж	30с15нж	ЗКЛ2-40	—	—	—
16с13нж	—	—	—	—	—

$D_y$ , мм					
20	25	40	50	80	100

#### органические теплоносители (ВОТ)

14с17ст3	14с17ст3	14с17ст3	14с17ст3	14с17ст3	14с17ст3
—	—	—	16с13нж	16с13нж	16с13нж
—	—	—	СППК4-16	СППК4-16	СППК4-16

$D_y$ , мм					
200	250	300	400	500	600

#### органические теплоносители (ВОТ)

15с22нж	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	—	—	—
16с13нж	—	—	—	—	—
СППК-16	—	—	—	—	—

Продолжение табл. 7

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп.}}, ^\circ\text{C}$		Арматура	15
	от	до		
			<i>Среда — горючие сжиженные газы и ЛВЖ</i>	
1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	Краны проходные
1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	То же с пневмоприво- дом
1,6(16)	1,6(16)	40	300	Вентили запорные
1,6(16)	1,6(16)	-40	420	То же
1,6(16)	1,6(16)	-40	150	>
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	Задвижки	
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	>	
1,6(16)	1,6(16)	-40	+150	Клапаны предохрани- тельные
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	То же	
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	Вентили запорные
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	Задвижки
2,5(25)	2,5(25)	-30	+300	>
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	Клапаны предохрани- тельные
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Вентили запорные
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	Вентили сильфонные
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Клапаны обратные
4,0(40)	4,0(40)	-40	425	>
4,0(40)	4,0(40)	-50	+600	Клапаны обратные
4,0(40)	4,0(40)	-40	+50	Клапаны предохрани- тельные
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8	То же	
6,4(64)	16(160)	-40	+300	Вентили запорные
6,4(64)	16(160)	-40	+300	То же
6,4(64)	16(160)	См. табл. 8	ВВД	
6,4(64)	16(160)	-40	+300	Клапаны обратные
6,4(64)	16(160)	-40	+450	То же
6,4(64)	16(160)	См. табл. 8	>	
6,4(64)	16(160)	-40	+450	Задвижки
6,4(64)	6,4(64)	См. табл. 8	Клапаны предохрани- тельные	
6,4(64)	10(100)	См. табл. 8	То же	

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп.}}, ^\circ\text{C}$		Арматура	150
	от	до		
			<i>Среда — горючие сжиженные газы и ЛВЖ</i>	
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	Вентили запорные
1,6(16)	1,6(16)	-40	+150	>
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	Задвижки	
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	>	
1,6(16)	1,6(16)	-40	+150	Предохранительные кла- пана
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	То же	
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	Вентили запорные
2,5(25)	2,5(25)	-30	+425	Задвижки

$D_p$ , мм	20	25	40	50	80	100
<i>с температурой кипения ниже +45 °C</i>						
—	—	—	—	KCP-16 KCP-16	KCP-16 KCP-16	KCP-16 KCP-16
15нжбнж14	15нжбнж14	—	—	—	—	—
14с26п1	14с20п1	14с20п5	15нжбнж4	15нжбнж4	15нжбнж4	15нжбнж4
—	—	—	—	14с20п5	14с20п5	14с20п5
—	—	—	—	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16
—	17с11нж	—	—	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16
—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	СППК4-16	СППК4-16	СППК4-16
—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	3296
—	—	—	—	17с63нж	17с63нж	31с91бнжБ
—	—	—	15с22нж	15с22нж	15с22нж	15с22нж
—	—	—	15нж40п1	—	15нж40п1	15нж40п1
—	16с13нж	16с13нж	—	16с13нж	16с13нж	16с13нж
—	—	—	—	19нж116к	19нж116к	19нж116к
—	—	—	—	И55039.01-07	—	И55039.01-07
—	—	—	—	СППК4-40	СППК4-40	СППК4-40
ВФ-160	ВФ-160	—	—	—	—	—
ВМ-160	ВМ-160	—	—	—	—	—
—	ВКС	ВКС	—	—	—	—
КП-160	КП-160	—	—	—	—	—
—	КП-160-1	—	—	—	—	—
—	—	19с10нж	—	19с10нж	19с10нж	19с10нж
ЗКС	ЗКС	—	—	19нж10бк	19нж10бк	19нж10бк
—	—	—	—	ЗКЛ2-160	ЗКЛ2-160	ЗКЛ2-160
—	—	—	—	СППК4-64	СППК4-64	СППК4-64
—	СППКМ-100	—	—	—	—	—
—	СППКМР 100	—	—	—	—	—

$D_p$ , мм	200	250	300	400	500	600
<i>с температурой кипения ниже +45 °C</i>						
—	—	—	—	—	—	—
14с20п1	—	—	—	—	—	—
ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16
ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16
—	—	—	—	—	—	—
СППК4-16	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—

*Продолжение табл. 7*

**Примечание.** Применение арматуры из серого и кованого чугуна для данных сред не рекомендуется.

P <sub>у</sub> , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	t <sub>доп.</sub> , °C		Арматура	15
	от	до		
трубопровода	арматуры			
<i>Среда —</i>				
1,6(16)	2,5(25)	-30	+150	Вентили запорные
1,6(16)	2,5(25)	-30	+150	То же
1,6(16)	2,5(25)	-30	+150	Клапаны обратные
1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	Краны
1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	»
1,6(16)	2,5(25)	-40	+150	Вентили запорные
				K322011 14с26п1
1,6(16)	1,6(16)	-40	420	То же
1,6(16)	1,6(16)	-40	425	Клапаны обратные
4,0(40)	4,0(40)			
1,6(16)	1,6(16)	-40	+150	Клапаны предохранительные
1,6(16)	1,6(16)	-40	+225	То же
1,6(16)	1,6(16)	-40	+400	»
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8		Клапаны предохранительные
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8		Задвижки
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8		»
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	Вентили запорные
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	Задвижки
2,5(25)	10(100)	-40	+300	»
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	Клапаны предохранительные
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Вентили запорные
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	Вентили сильфонные
4,0(40)	4,0(40)	-40	200	Вентили запорные

с температурой кипения ниже +45 °С

31с916нжБ	—	—	—	—	—	—
15с22нж1	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—
16с13нж	—	—	—	—	—	—
19с17нж	—	19с47нж	—	19с47нж	—	19с47нж
19нж11бк	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—
КОП-64	КОП-64	—	—	19с42нж	—	—
—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—

допускается.

<i>D<sub>y</sub>, мм</i>					
20	25	40	50	80	100
<b>горючие газы</b>					
15кч12п	15кч12п	—	15кч16п1	—	—
—	—	16кч9п	16кч9п	16кч9п	—
—	—	—	КСП-16	КСП-16	КСП-16
—	—	—	КСР-16	КСР-16	КСР-16
K322010.04	K322010.04	—	—	—	—
14с26п1	14с20п1	14с20п5	14с20п5	15с20п5	14с20п5
—	—	—	15нжббиж4	15нжббиж4	15нжббиж4
—	—	16с13нж	16с13нж	16с13нж	16с13нж
—	17с11нж	—	—	—	—
—	—	—	17с12нж	—	—
—	—	—	17с22нж	17с22нж	—
—	—	—	СППК4-16	СППК4-16	СППК4-16
—	—	—	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16
—	—	—	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16
—	—	—	—	—	3296
—	—	—	—	—	31с91ббиж4
—	—	—	17с63нж	17с63нж	—
—	—	15с22нж	15с22нж	15с22нж	15с22нж
—	—	—	15нж40п1	—	15нж40п1
—	—	15нж22п1	15нж22п1	15нж22п1	15нж22п1

Продолжение табл. 7

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	15
трубопровода	арматуры	от	до		
Среда —					
4,0(40)	4,0(40)	-40	+250	Клапаны предохранительные	—
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8		То же	—
6,4(64)	6,4(64)	-40	+80	Краны проходные	—
6,4(64)	8,0(80)	-40	+80	Краны шаровые	—
6,4(64)	6,4(64)	-40	+425	Клапаны обратные	—
6,4(64)	6,4(64)	См. табл. 8		Клапаны предохранительные	—
10(100)	10(100)	>	100	Вентили регулирующие	—
10(100)	16(160)	-40	300	Вентили запорные	ПЗ22038
10(100)	16(160)	См. табл. 8		То же	ВВД
10(100)	16(160)	То же	>		ВМ-160
10(100)	16(160)	>			ВФ-160
10(100)	16(160)	-40	+450	Клапаны обратные	КП-160
10(100)	10(100)	См. табл. 8		То же	—
10(100)	16(160)	См. табл. 8		Клапаны предохранительные	—
10(100)	16(160)	-40	+450	Задвижки	ЗКС-160
10(100)	16(160)	См. табл. 8			—
10(100)	10(100)	-40	+300		—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до		

1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	Краны	КСП-16
1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	>	КСР-16
1,6(16)	2,5(25)	-40	+150	Вентили запорные	14с20п5
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	То же	15нижбиж4
1,6(4,0)	1,6(4,0)	-40	+425	Клапаны обратные	16с13иж
16(40)	16(40)				
1,6(4,0)	1,6(4,0)	-40	425	То же	19с17иж
16(40)	16(40)				
1,6(4,0)	1,6(4,0)	-40	+450	>	—
16(40)	16(40)				
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8		Клапаны предохранительные	СППК4-16
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8		Задвижки	ЗКЛ2-16
2,5(25)	10(100)	-40	+300	Задвижки	31с916ижБ
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Вентили запорные	15с22иж
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	Вентили сильфонные	15нж40п1
4,0(40)	4,0(40)	-40	+420	Вентили запорные	15нж22нжБ
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8		Клапаны предохранительные	СППК4-40
6,4(64)	6,4(64)	-40	+80	Краны проходные	11с320бк1
6,4(64)	8,0(80)	-40	+80	Краны шаровые	МА39007.08

$D_y$ , мм						Продолжение табл. 7
20	25	40	50	80	100	
горючие газы						
—	—	—	—	17с24иж	17с24иж	—
—	—	—	—	СППК4-40	СППК4-40	СППК4-40
—	—	—	—	11с20бк	11с20бк1	11с20бк1
—	—	—	—	МА39002.04	МА39002.06	МА39002.06
—	—	—	—	19с38иж	19с38иж	19с38иж
—	—	—	—	СППК4-64	СППК4-64	СППК4-64
ПЗ22038	ВР1-100	—	—	—	—	—
ПЗ22038	ПЗ22038	—	—	ВКС	—	—
—	—	ВКС	—	—	—	—
—	ВМ-160	—	—	—	—	—
—	ВФ-160	—	—	—	—	—
—	КП-160	—	—	КП-160	—	—
—	СППКМ-100	—	—	19с10иж	19с10иж	19с10иж
—	—	—	—	СППК4Р-160	СППК4Р-160	—
ЗКС-160	ЗКС-160	ЗКС-160	—	ЗКЛ2-160	ЗКЛ2-160	ЗКЛ2-160
—	—	—	—	—	—	31с916ижБ

$D_y$ , мм					
200	250	300	400	500	600

горючие газы					
—	—	—	—	—	—
14с20п1	—	—	—	—	—
16с13иж	—	—	—	—	—
19с17иж	—	—	—	—	—
—	—	19с47иж	19с47иж	—	19с47иж
СППК4-16	—	—	—	—	—
3КЛ2-16	3КЛ2-16	3КЛ2-16	3КЛ2-16	3КЛ2-16	3КЛ2-16
3КЛПЭ-16	3КЛПЭ-16	3КЛПЭ-16	3КЛПЭ-16	3КЛПЭ-16	3КЛПЭ-16
31с916ижБ	—	—	—	—	—
15с22иж	—	—	—	—	—
15нж40п1	—	—	—	—	—
15с22ижБ	—	—	—	—	—
15нж22ижБ	—	—	—	—	—
11с320бк1	—	11с320бк1	11с320бк1	11с320бк1	11с320бк1
МА39007.08	—	МА39003.09	МА39008.07	МА39004.07	—

Продолжение табл. 7

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{доп}}$ , °С		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до		
6,4(64)	6,4(64)	-40	200	Клапаны обратные	-
10(100)	16(160)	-40	+450	То же	19с10нж
10(100)	10(100)	-40	+600	Клапаны обратные	-
10(100)	10(100)	-40	+350	То же	-
10(100)	16(160)	См. табл. 8	>	Задвижки	ЭКЛ-2-160
10(100)	10(100)	-40	+300		31с916нжБ

Примечание. Применение арматуры из серого чугуна для данных сред не рекомен-

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )		$t_{\text{доп}}$ , °С		Арматура	15
трубопро- вода	арматуры	от	до		

Среда — ЛВЖ с температурой кипения

0,6(6)	1,0(10)	-10	+100	Краны	11ч6бк2
0,6(6)	1,6(16)	-10	+100	Клапаны обратные	-
0,6(6)	1,0(10)	-10	+90	Задвижки	-
0,6(6)	1,0(10)	-10	+100	>	-
1,0(10)	1,6(16)	-30	+200	Вентили запорные	15кч18п2
1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	Краны	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+120	>	-
1,6(16)	2,5(25)	-30	+150	Вентили запорные	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	То же	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	>	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+200	Вентили запорные	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+200	То же	-
1,6(16)	2,5(25)	-30	+150	Клапаны обратные	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+200	То же	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+420	>	-
1,6(16)	1,6(16)	-40	+150	Клапаны предохранительные	17с11нж
1,6(16)	1,6(16)	-40	+400	То же	-
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	>	-	-
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	>	-	-
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	Вентили запорные	15нж6бк Е2282Сп2
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	То же	-
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	Клапаны предохранительные	-
2,5(25)	2,5(25)	-15	+120	Клапаны отсечные	-
2,5(25)	2,5(25)	-40	+50	Клапаны дренажные	-
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	Задвижки	-
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Вентили запорные	-
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	То же	ВПД
4,0(40)	4,0(40)	-40	+420	Вентили запорные	-
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	То же	-
4,0(40)	4,0(40)	-40	+420	Клапаны обратные	-
4,0(40)	4,0(40)	-40	+200	То же	-
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Клапаны обратные	-
4,0(40)	4,0(40)	-40	+250	Клапаны предохранительные	-
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8	To же	-	-

$D_y$ , мм					
200	250	300	400	500	600
—	—	—	19с42нж2	—	—
КОП-100нж	КОП-100нж	—	—	—	—
—	—	19нж4бнж	—	—	—
31с916нжБ	—	—	—	—	—

дуется.

$D_y$ , мм					
20	35	40	50	80	100
выше +45 °С и горючие жидкости					
11ч6бк2	11ч8бк	11ч8бк	11ч8бк	11ч8бк	11ч8бк
—	16ч3бр	16ч3бр	16ч3бр	16ч21бр	19ч21бр
—	—	—	30ч6бк	30ч6бк	30ч6бк
—	—	—	30ч6бр	30ч6бр	30ч6бр
15кч18п2	15кч18п2	15кч18п2	15кч18п2	—	—
—	—	—	КСП-16	КСП-16	КСП-16
—	—	—	КСР-16	КСР-16	КСР-16
—	—	15кч16п1	15кч16п1	—	—
—	—	—	15с58нж23	15с58нж23	15с58нж23
—	—	—	15нж8нж4	15нж6нж4	15нж6нж4
—	—	—	15нж6нж1	15нж6нж1	15нж6нж1
—	—	—	15нж58нж6	15нж58нж6	15нж58нж6
—	—	—	15нж58п1М	15нж58п1М	15нж58п1М
—	—	—	16кч9п	16кч9п	—
—	—	—	16нж10бк7	16нж10бк7	—
—	—	—	16нж10бк15	16нж10бк15	16нж10бк15
17с11нж	—	—	—	—	—
—	—	—	17с22нж	17с22нж	—
—	—	—	СППК4-16	СППК4-16	—
—	—	—	3КЛ2-16	3КЛ2-16	3КЛ2-16
—	—	—	—	—	—
—	—	—	17с63нж	17с63нж	—
—	—	—	У96503.02	У96503.02	У96503.02
—	—	—	КДН-25	—	—
—	—	—	—	—	3296
—	—	15с22нж	15с22нж	15с22нж	—
—	—	—	15нж22нж4	15нж22нж4	—
—	—	—	15нж22п1	15нж22п1	15нж22п1
—	—	—	15нж40п1	15нж40п1	15нж40п1
—	—	16с13нж	16с13нж	16с13нж	—
—	—	—	17с24нж	17с24нж	—
—	—	—	СППК4-40	СППК4-40	СППК4-40

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	15
трубопровода	арматуры	от	до	
<i>Среда — ЛВЖ с температурой кипения</i>				
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8	>	—
4,0(40)	4,0(40)	—40	>	—
6,4(64)	6,4(64)	—40	+425	Клапаны обратные
6,4(64)	6,4(64)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	—
6,4(64)	6,4(64)	То же	—	—
6,4(64)	6,4(64)	—40	+300	Задвижки
6,4(64)	6,4(64)	—40	+300	—
10(100)	16(160)	—40	+300	Вентили запорные
10(100)	10(100)	—40	+100	Вентили регулирующие
10(100)	16(160)	См. табл. 8	Вентили запорные	БВД
10(100)	16(160)	То же	—	ВМ-160
10(100)	16(160)	>	—	ВФ-160
10(100)	16(160)	>	Клапаны обратные	КП-160
10(100)	16(160)	>	—	—
10(100)	10(100)	>	Клапаны предохранительные	СППКМ-100
10(100)	16(160)	>	—	СППКМР-100
10(100)	10(100)	—40	+300	Задвижки
10(100)	16(160)	—40	+450	Задвижки
10(100)	16(160)	—40	+450	ЗКС-160

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до	

<i>Среда — ЛВЖ с температурой кипения</i>				
0,6(6)	1,0(10)	—10	+100	Клапаны обратные
0,6(6)	1,6(16)	—10	+100	То же
0,6(6)	1,0(10)	—10	+90	Задвижки
0,6(6)	1,0(10)	—10	+100	—
1,0(10)	1,0(10)	—40	+300	Задвижки
1,0(10)	1,0(10)	—40	+300	—
1,6(16)	1,6(16)	—40	+120	Краны
1,6(16)	1,6(16)	—40	+120	—
1,6(16)	1,6(16)	—40	+420	Вентили запорные
1,6(16)	1,6(16)	—40	+200	—
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	СППК4-16
1,6(16)	1,6(16)	То же	Задвижки	ЗКЛ2-16
1,6(16)	1,6(16)	—60	+600	—
1,6(16)	1,6(16)	—60	+600	—
2,5(25)	2,5(25)	—40	+225	Задвижки
2,5(25)	2,5(25)	—40	+300	—
2,5(25)	2,5(25)	—40	+300	—
4,0(40)	4,0(40)	—40	+425	Вентили запорные
4,0(40)	4,0(40)	—40	+420	То же
4,0(40)	4,0(40)	—40	+200	—

		$D_y$ , мм					
		20	25	40	50	60	100
<i>выше +45 °C и горючие жидкости</i>							
		—	—	—	СППК4Р-40	СППК4Р-40	СППК4Р-40
		—	—	—	ЗКЛ2-40	ЗКЛ2-40	ЗКЛ2-40
		—	—	—	19с38нж	19с38нж	19с38нж
		—	—	—	СППК4-64	СППК4-64	СППК4-64
		ПЗ22038	ПЗ22038	—	СППК4Р-64	СППК4Р-64	СППК4Р-64
		—	БР1-1-100	—	30с76нжМ	30с76нжМ	30с76нжМ
		—	—	—	30нж76бк3	30нж76бк3	30нж76бк3
		ВМ-160	ВМ-160	—	—	—	—
		ВФ-160	ВФ-160	—	—	—	—
		КП-160	КП-160	—	КП-160	—	—
		—	—	—	19с10нж	19с10нж	19с10нж
		СППКМ-100	—	—	—	—	19нж10бк
		СППКМР-100	—	—	СППК4-160	СППК4-160	—
		ЗКС-160	ЗКС-160	—	ЗКЛ2-160	ЗКЛ2-160	ЗКЛ2-160

		$D_y$ , мм					
		200	250	300	400	500	600
<i>выше +45 °C и горючие жидкости</i>							
		19с21бр	19с21бр	—	—	—	—
		—	—	—	—	—	—
		30чббк	30чббк	30чббк	—	—	—
		30чббр	30чббр	30чббр	—	—	—
		ПТ11095.32	ПТ11095.32	ПТ11095.32	—	—	—
		ПТ11095.16	—	—	—	—	—
		—	—	—	—	—	—
		КСП-16	—	—	—	—	—
		—	—	—	—	—	—
		КСР-16	—	—	—	—	—
		—	—	—	—	—	—
		15нж65нж4	—	—	—	—	—
		—	—	—	—	—	—
		15нж65п1	—	—	—	—	—
		СППК4-16	—	—	—	—	—
		3КЛ2-16	—	—	—	—	—
		—	МА11071.10	МА11071.10	МА11031.10	—	МА11021.10
		—	МА11071.07	МА11071.07	МА11031.07	—	МА11021.07
		30с64нж	—	—	—	—	—
		30с97нж	30с97нж	—	—	30е507нж	30е507нж
		—	—	—	—	—	—
		30нж97бк	30нж97бк	MA11022.04	—	—	—
		—	—	—	—	—	—
		15с22нж	—	—	—	—	—
		15нж22нжб	—	—	—	—	—
		15нж40п1	—	—	—	—	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150
		от	до		
<i>Среда — ЛВЖ с температурой кипения</i>					
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Клапаны обратные	16с13нж
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	>	19с17нж
4,0(40)	4,0(40)	-40	450	>	—
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8		Клапаны предохранительные	СППК4-40
4,0(40)	4,0(40)	-40	+450	То же	СППК4Р-40
4,0(40)	4,0(40)	-40	+450	Задвижки	—
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8		>	ЗКЛ2-40
6,4(64)	6,4(64)	-40	+425	Клапаны обратные	—
6,4(64)	6,4(64)	-40	+300	Задвижки	30с76нжМ
6,4(64)	6,4(64)	-40	300	>	30нж76бк3
10(100)	16(160)	См. табл. 8		Клапаны обратные	19с10нж
10(100)	16(160)	-40	+600	>	19нж10бк
10(100)	10(100)	-40	+300	Задвижки	31с916нжБ
10(100)	16(160)	См. табл. 8		Задвижки	ЗКЛ2-160

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150	$D_y$ , мм					
		от	до			200	250	300	400	500	600
<i>выше +45 °C и горючие газы</i>											
16с13нж	—	—	—	16с13нж	—	—	—	—	—	—	—
19с17нж	—	—	—	19с17нж	—	—	—	—	—	—	19с17нж
19с47нж	—	—	—	19с47нж	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
30с15нж	30с15нж	—	—	30с15нж	—	—	—	—	30с51бнж	—	—
—	—	—	—	ЗКЛ2-40нж	—	—	—	—	—	—	—
КОП-64	КОП-64	—	—	КОП-64	—	—	—	—	—	—	—
30с76нж	30с76нж	30с576нж	30с576нж	30с576нж	30с576нж	30с375нж	30с375нж	30с375нж	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
КОП-100нж	КОП-100нж	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
31с916нжБ	31с916нжБ	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	15
		от	до		
<i>Среда — темные и тяжелые нефтепродукты,</i>					
0,6(6)	1,6(16)	—	+100	Краны трехходовые	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	Краны проходные	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	То же	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	Задвижки	—
0,6(6)	1,6(16)	—	+100	>	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	Задвижки	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	>	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	Клапаны обратные	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	То же	—
1,0(10)	1,0(10)	—	400	Краны проходные	—
1,0(10)	1,0(10)	—	+400	Краны трехходовые	—
1,6(16)	1,6(16)	—	+300	Краны проходные	—
1,6(16)	1,6(16)	—	+100	Вентили запорные	—
1,6(16)	1,6(16)	—	+100	То же	—
1,6(16)	1,6(16)	—	200	Клапаны обратные	—
1,6(16)	1,6(16)	—	420	То же	—
0,6(6)	1,6(16)	См. табл. 8		Клапаны предохранительные	—
0,6(6)	1,6(16)	To же		Задвижки	—
1,6(16)	1,6(16)	—	+450	Клапаны предохранительные	—
2,5(25)	10(100)	—	+450	Клапаны предохранительные	—
2,5(25)	2,5(25)	—	+300	Задвижки	—
4,0(40)	4,0(40)	—	+425	Вентили запорные	—
4,0(40)	4,0(40)	—	+425	Клапаны обратные	—
4,0(40)	4,0(40)	—	+600	To же	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	15	$D_T$ , мм					
		от	до			20	25	40	50	60	100
<i>застывающие горючие жидкости</i>											
—	—	—	—	11с256к	—	—	—	—	—	—	11с256к
11с86к	11с86к	11с38п	11с38п	11с86к	11с38п	—	—	—	—	—	11с86к
11с38п	—	—	—	31ч11нж	—	—	—	—	31чбнж	—	31чбнж
—	—	—	—	31чббр	—	—	—	—	—	—	31чббр
—	—	—	—	AC12004	—	—	—	—	AC12004	—	AC12004
—	—	—	—	30чббр	—	—	—	—	30чббр	—	30чббр
16ч36р	16ч36р	16ч36р	16ч66р	16ч66р	16ч66р	—	—	—	—	—	KA44075
—	—	—	—	11с76к	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	11с176к	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	KЦО-16	—	—	—	—	KЦО-16	—	KЦО-16
13нж18п	13нж18п	13нж18п1	13нж18п1	13нж18п1	13нж18п1	—	—	—	—	—	13нж18п1
—	—	—	—	16нж10бк7	—	—	—	—	У21037.01	—	—
—	—	—	—	16нж10бк15	—	—	—	—	16нж10бк7	—	16нж10бк15
—	—	—	—	СППК4-16	—	—	—	—	СППК4-16	—	СППК4-16
—	—	—	—	3КЛ2-16	—	—	—	—	3КЛ2-16	—	3КЛ2-16
—	—	—	—	3КЛПЭ-16	—	—	—	—	3КЛПЭ-16	—	3КЛПЭ-16
—	—	—	—	СППКМР-100	—	—	—	—	—	—	3296
—	—	—	—	—	15с22нж	—	—	—	—	—	15с22нж
—	—	—	—	—	16с13нж	—	—	—	—	—	16с13нж
—	—	—	—	—	19нж11бк	—	—	—	—	—	19нж11бк

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп.}}$ , °C		Арматура	15
трубопровода	арматуры	от	до	
<i>Среда — темные и тяжелые нефтепродукты,</i>				
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	—
4,0(40)	4,0(40)	То же	То же	—
4,0(40)	4,0(40)	»	Задвижки	—
6,4(64)	6,4(64)	—   +425	Клапаны обратные	—
6,4(64)	6,4(64)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	—
6,4(64)	6,4(64)	То же	То же	—
6,4(64)	6,4(64)	—   +300	Задвижки	—
6,4(64)	6,4(64)	—   +300	Задвижки	—
10(100)	10(100)	—30	+300	»

$D_y$ , мм	20	25	40	50	80	100
<i>застывающие горючие жидкости</i>						
СППК4-40	—	—	—	СППК4-40	СППК4-40	СППК4-40
СППК4Р-40	—	—	—	СППК4Р-40	СППК4Р-40	СППК4Р-40
3КЛ2-40	—	—	—	3КЛ2-40	3КЛ2-40	3КЛ2-40
19с38нж	—	—	—	19с38нж	19с38нж	19с38нж
СППК-64	—	—	—	СППК-64	СППК-64	СППК-64
СППК4Р-64	—	—	—	СППК4Р-64	СППК4Р-64	СППК4Р-64
30с76нжМ2	—	—	—	30с76нжМ1	30с76нжМ1	30с76нжМ1
30нж76бк3	—	—	—	30нж76бк3	30нж76бк3	30нж76бк3
—	—	—	—	—	—	31с91бнжБ

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп.}}$ , °C		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до	

$D_y$ , мм	200	250	300	400	500	600
<i>застывающие жидкости</i>						
30ч15бр	—	—	—	—	30ч15бр	30ч15бр
ПТ12006.01	—	—	—	—	—	—
31ч6бр	—	31ч6бр	—	—	—	—
AC12004	—	—	—	—	—	—
30ч6бр	30ч6бр	30ч6бр	30ч6бр	—	—	—
Л44075.03	Л44075.03	—	—	—	—	—
ПТ11095.32	ПТ11095.32	ПТ11095.32	—	—	—	—
ПТ11095.16	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—
СППК4-16	—	—	—	—	—	—
ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16	ЗКЛ2-16
ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16	ЗКЛПЭ-16
30с97нж	30с97нж	30с97нж	—	30с572нж	—	—
МА11022.04	—	—	—	30с507нж	30с507нж	30с507нж
30с65нж	30с65нж	30с65нж	—	—	—	—
30нж65нж	30нж65нж	30нж65нж	—	—	—	—
15с22нж	15с22нж	15с22нж	—	—	—	—
16с13нж	16с13нж	16с13нж	—	—	—	—
19с17нж	19с17нж	19с17нж	—	19с47нж	19с47нж	19с47нж
19с47нж	19с47нж	19с47нж	—	—	—	—
19нж11бк	19нж11бк	19нж11бк	—	19нж47нж	19нж47нж	19нж47нж
19нж47нж	19нж47нж	19нж47нж	—	—	—	—
СППК4-40	—	—	—	—	—	—
30с15нж	30с15нж	30с15нж	—	—	30с515нж	—
ЗКЛ2-40нж	—	—	—	—	—	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп.}}$ , °C		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до	
<i>Среда — темные и тяжелые нефтепродукты,</i>				
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	Задвижки
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	—
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	AC12004
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	30ч6бр
0,6(6)	1,6(16)	—	+100	Клапаны обратные
0,6(6)	1,0(10)	—	+100	То же
1,0(10)	1,0(10)	—	+300	Задвижки
1,0(10)	1,0(10)	—	+300	—
1,6(16)	1,6(16)	—	+300	Краны проходные
1,6(16)	1,6(16)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	СППК4-16
0,6(6)	1,6(16)	То же	Задвижки	ЗКЛ2-16
1,6(16)	1,6(16)	»	—	ЗКЛПЭ-16
2,5(25)	2,5(25)	—	+300	Задвижки
2,5(25)	2,5(25)	—	+300	—
2,5(25)	2,5(25)	—	+425	—
2,5(25)	2,5(25)	—	+200	—
2,5(25)	2,5(25)	—	+200	—
4,0(40)	4,0(40)	—	+425	Вентили запорные
4,0(40)	4,0(40)	—	+425	Клапаны обратные
4,0(40)	4,0(40)	—	+425	То же
4,0(40)	4,0(40)	—	+450	—
4,0(40)	4,0(40)	—	+600	—
4,0(40)	4,0(40)	—	+425	—
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	СППК4-40
4,0(40)	4,0(40)	То же	То же	СППК4Р-40
4,0(40)	4,0(40)	—   +425	Задвижки	—
4,0(40)	4,0(40)	См. табл. 8	»	ЗКЛ2-40
6,4(64)	6,4(64)	—   +510	Краны проходные	КППК-64
6,4(64)	6,4(64)	—   +510	Краны четырехходовые	КЧК-64

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до	

## Среда — темные и тяжелые

6,4(64)	6,4(64)	—	+450	Краны обратные	—
6,4(64)	6,4(64)	—	См. табл. 8	Клапаны предохранительные	
6,4(64)	6,4(64)	—	+300	Задвижки	30с7бнжМ1
6,4(64)	6,4(64)	—	+300	Задвижки	
10(100)	10(100)	-30	+300	»	30нж76бк3 31с916нжБ

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	15
трубопровода	арматуры	от	до	

## Среда — жидккие и газообразные среды всех групп

1,6(16)	4,0(40)	—	-100	Вентили запорные	CA22014.02
2,5(25)	2,5(25)	—	-100	То же	—
(16)(25)	—	—	-70	Клапаны обратные	—
1,6(16)	1,6(16)	—	-100	Вентили регулирующие	14нж98п2
2,5(25)	2,5(25)	—	-100	Вентили угловые	CA24014.02
2,5(25)	2,5(25)	—	-50	То же	E24010.00
4,0(40)	4,0(40)	—	-50	Клапаны обратные	—
4,0(40)	4,0(40)	—	При срабатывании / ° (-200)	Клапаны предохранительные	—
4,0(40)	4,0(40)	—	-80	Задвижки	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150
трубопровода	арматуры	от	до	

## Среда — жидккие и газообразные среды всех групп

2,5(25)	2,5(25)	—	-100	Вентили запорные	—
1,6(16)	4,0(40)	—	-100	То же	15нж40п4
1,6(16)	1,6(16)	—	-70	Клапаны обратные	—
4,0(40)	4,0(40)	—	-80	Задвижки	3КЛХ-40

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150	$D_y$ , мм					
трубопровода	арматуры	от	до		200	250	300	400	500	600

## нефтепродукты, застывающие жидкости

КОП-64	КОП-64	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—
30с7бнж	30с7бнж	30с57бнж	—	—	—	—

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	15	$D_y$ , мм					
трубопровода	арматуры	от	до		20	25	40	50	80	100

## при рабочей температуре ниже -40 °C

CA22014.02	CA22014.02	14нж20п	—	—	—	—
—	—	—	15нж40п4	—	—	15нж40п4
—	—	16нж10бк7	16нж10бк7	16нж10бк7	—	—
—	14нж99п3	14нж99п	—	—	—	—
CA24014.02	CA24012.02	—	—	—	—	—
—	—	—	19нж11бк	19нж11бк	19нж11бк	—
—	—	—	И55039-01-07	—	—	И55039-01.07
—	—	—	3КЛХ-40	3КЛХ-40	3КЛХ-40	3КЛХ-40

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп}}$ , °C		Арматура	150	$D_y$ , мм					
трубопровода	арматуры	от	до		200	250	300	400	500	600

## при рабочей температуре ниже -40 °C

14нж20п3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

Примечание. Для низких температур применяют специальную арматуру.

*Продолжение табл. 7*

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	$t_{\text{доп.}}$ , °C		Арматура	
трубопровода	арматуры	от	до	
<i>Среда — трудногорючие (ТГ)</i>				
0,6(6)	0,6(6)	-10	+100	Краны проходные
0,6(6)	1,0(10)	-10	+100	То же
0,6(6)	0,6(6)	-10	+100	Краны трехходовые
0,6(6)	0,6(6)	-15	+100	Вентили запорные
0,6(6)	0,6(6)	-15	+120	То же
0,6(6)	0,6(6)		+65	Клапаны обратные
0,6(6)	1,6(16)	-10	+200	То же
1,0(10)	1,0(10)	-10	+100	Краны проходные
1,0(10)	1,0(10)	-10	+100	То же
1,0(10)	1,0(10)		+50	Вентили запорные
1,0(10)	1,0(10)	-15	+65	То же
1,0(10)	1,6(16)	-15	+120	"
1,0(10)	1,0(10)	-15	+120	"
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	Клапаны обратные
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	Задвижки
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	"
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	"
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	"
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	"
1,0(10)	1,0(10)	-40	+300	Вентили запорные
1,0(10)	1,6(16)	-10	+225	То же
1,0(10)	1,6(16)	-10	+225	"
1,0(10)	1,6(16)	-10	+50	"
1,6(16)	1,6(16)	-30	+200	Вентили запорные
1,6(16)	1,6(16)	-30	+225	То же
1,6(16)	2,5(25)	-30	+225	"
1,6(16)	2,5(25)	-30	+300	Клапаны обратные
1,6(16)	1,6(16)	-10	+50	То же
1,6(16)	2,5(25)	-30	+300	Клапаны предохранительные
1,6(16)	1,6(16)	-40	+400	Задвижки
2,5(25)	2,5(25)	-40	+450	Клапаны предохранительные
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	То же
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	Задвижки
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Вентили запорные
4,0(40)	4,0(40)	-40	+400	То же
4,0(40)	4,0(40)	-40	+100	Вентили регулирующие
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Клапаны обратные
6,4(64)	6,4(64)	-40	+400	Вентили запорные
6,4(64)	6,4(64)	-40	+425	Клапаны обратные
6,4(64)	6,4(64)	-40	+200	Клапаны регулирующие
6,4(64)	6,4(64)	-40	+200	То же
6,4(64)	6,4(64)	-40	+225	"
6,4(64)	6,4(64)	-40	+300	Задвижки
6,4(64)	6,4(64)	-40	+300	"
10(100)	16(160)	-40	+300	Вентили запорные
10(100)	16(160)	-40	+450	То же

<i>D<sub>y</sub>, mm</i>					
20	25	40	60	80	100
<i>и негорючие (НГ) вещества</i>					
—	—	—	—	—	—
11ч66к2	11ч66к2	11ч66к2	11ч66к2	11ч126к	11ч126к
11ч186к	11ч186к	11ч186к	11ч186к	11ч186к	11ч186к
—	15ч64п	—	15ч64п	15ч64п	15ч64п
—	—	—	—	15ч95эм	15ч95эм
—	—	—	19ч15гм	19ч15гм	19ч15гм
—	—	—	19ч16бр	19ч21бр	19ч21бр
11ч66к	11ч66к	11ч66к	11ч66к	11ч66к	—
—	11ч38п	11ч38п	11ч38п	11ч38п	11ч37п
15ч8р2	15ч8р2	15ч8р2	15ч8р2	15ч8р	—
—	15ч75гм1	15ч75гм1	15ч75гм1	—	—
15ч93эм	15ч94эм	—	—	—	—
—	—	15ч94эм	15ч94эм	—	—
—	—	—	30ч66р	30ч66р	30ч66р
—	—	—	—	—	30ч906бр
—	—	—	AC12004	AC12004	AC12004
—	—	—	31ч66р	31ч66р	31ч66р
—	—	—	31ч11нж*	31чбиж	31чбиж
—	—	—	—	—	31ч906нж
—	—	—	—	—	—
15ч8бр	—	15ч8бр	15ч8бр	—	—
15ч8п2	15ч8п2	15ч8п2	15ч8п2	—	—
15кч18р2	15кч18р2	15кч18р2	15кч18р2	—	—
15кч18п	15кч18п	15кч18п	15кч18п	—	—
—	15кч19п1	15кч19п1	15кч19п1	—	—
—	—	15кч16п1	15кч16п1	15кч16п1	—
—	—	15кч16нж	15кч16нж	15кч16нж	—
16кч11р	16кч11р	16кч11р	16кч11р	—	—
—	—	16кч9нж	16кч9нж	16кч9нж	—
—	—	—	17с22нж	17с22нж	—
—	—	—	3КЛ2-16	3КЛ2-16	3КЛ2-16
—	—	—	17с63нж	17с63нж	—
—	—	—	—	17с64нж	—
—	—	—	—	—	3296
—	—	15с22нж	15с22нж	15с22нж	15с22нж
—	BP1-140	—	—	—	15с922нж
—	—	16с13нж	16с13нж	16с13нж	16с13нж
K321168	K321168	K321168	—	—	—
—	—	—	19с38нж	19с38нж	19с38нж
—	25с48нжМ1	25с48нжМ1	—	—	—
—	25с50нжМ1	25с50нжМ1	—	—	—
ПОУ-7	—	—	25с50нжМ1	25с50нжМ1	25с50нжМ1
ПОУ-10	—	—	25с48нжМ1	25с48нжМ1	25с48нж
—	—	—	30с76нжМ	30с76нжМ	30с76нжМ
П322038	П322038	—	—	—	—
—	—	ВКС	ВКС	—	—

Продолжение табл. 7

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп.}}$ , °C		Арматура	15
		от	до		
<b>Среда — трудногорючие (ТГ)</b>					
10(100)	10(100)	—	+100	Вентили регулирующие	—
10(100)	16(160)	-40	+450	Клапаны обратные	—
10(100)	16(160)	-40	—	То же	КП-160
10(100)	10(100)	См. табл. 8	—	Клапаны предохранительные	—
10(100)	10(100)	—	—	То же	—
10(100)	16(160)	—	+450	»	—
10(100)	16(160)	-40	225	Клапаны регулирующие	ПОУ-8-9 ПОУ-11-12
10(100)	16(160)	-40	+450	То же	ЗКС-160

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	арматуры	$t_{\text{доп.}}$ , °C		Арматура	100
		от	до		
<b>Среда — трудногорючие (ТГ)</b>					
0,6(6)	0,6(6)	-10	+100	Краны проходные	11ч12бк
0,6(6)	0,6(6)	-10	+90	Вентили запорные	15ч91эм2
0,6(6)	0,6(6)	—	+65	Клапаны обратные	19ч15гм
0,6(6)	1,0(10)	-10	+200	То же	—
0,6(6)	1,6(16)	-10	+200	»	19ч21бр
0,6(6)	0,6(6)	-40	+300	Задвижки	—
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	Клапаны обратные	—
1,0(10)	1,0(10)	-10	+120	То же	—
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	Задвижки	30ч6бр
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	»	30ч906бр
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	»	AC12004
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	»	31ч6бр
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	»	31ч6нж
1,0(10)	1,0(10)	-10	+200	»	31ч906нж
1,0(10)	1,0(10)	-40	+300	»	30ч42нж
1,6(16)	1,6(16)	-40	+425	»	—
1,6(16)	1,6(16)	-40	+450	»	ЗКЛ2-16
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	Клапаны предохранительные	—
2,5(25)	2,5(25)	-40	+425	То же	—
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	Задвижки	30ч98нж
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	»	30ч97нж
2,5(25)	2,5(25)	-40	+300	Задвижки	30ч997нж
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Вентили запорные	15ч22нж
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	Клапаны обратные	16ч13нж
4,0(40)	4,0(40)	-40	+300	Клапаны регулирующие	—
4,0(40)	4,0(40)	-40	+425	То же	19ч17нж
4,0(40)	4,0(40)	-40	+450	»	—
6,4(64)	6,4(64)	-40	+400	Вентили запорные	—
6,4(64)	6,4(64)	-40	+200	Клапаны обратные	—
6,4(64)	6,4(64)	-40	+200	Клапаны регулирующие	25ч50нжМ1
6,4(64)	6,4(64)	-40	+300	Задвижки	25ч50нж1
6,4(64)	6,4(64)	-40	+300	»	25ч48нж
10(100)	16(160)	-40	+450	Клапаны обратные	30ч76нжМ
10(100)	16(160)	-40	+450	Клапаны регулирующие	19ч10нж

$D_y$ , мм	D <sub>y</sub> , мм					
	20	25	40	50	80	100
<b>и негорючие (НГ) вещества</b>						
—	ВРЭ-1	—	КП-160-1	19ч10нж	19ч10нж	19ч10нж
КП-160	—	КП-160	—	—	—	—
—	СППКМ-100	—	—	—	—	—
—	СППКМ-100	—	—	СППК4Р-160	СППК4Р-160	—
ПОУ-8-9	—	—	СППК4-160	СППК4-160	—	—
ПОУ-11-12	3КС-160	3КС-160	3КЛ2-160	3КЛ2-160	3КЛ2-160	3КЛ2-160
$D_y$ , мм	200	250	300	400	500	600
	—	—	—	—	—	—
<b>и негорючие (НГ) вещества</b>						
11ч12бк	—	—	—	—	—	—
15ч91эм2	—	—	—	—	—	—
19ч21бр	19ч21бр	—	—	ПП11096	30ч14нж1	30ч14нж1
—	—	—	19ч21бр	19ч21бр	19ч21бр	19ч21бр
—	—	19ч21р	19ч21р	19ч21р	19ч21р	19ч21р
30ч6бр	30ч6бр	30ч6бр	30ч6бр	—	—	—
30ч906бр	30ч906бр	30ч906бр	30ч906бр	—	—	—
AC12004	—	—	—	—	—	—
31ч6бр	31ч6бр	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—
31ч906бр	31ч906бр	—	—	—	—	—
30ч42нж	30ч42нж	30ч42нж	30ч42нж	—	—	—
МА11021.10	—	—	—	—	—	—
3КЛ2-16	3КЛ2-16	3КЛ2-16	—	3КЛ2-16	3КЛ2-16	—
—	—	—	—	—	—	—
30ч572нж	—	—	—	—	—	—
30ч527нж	—	—	—	—	—	—
30ч972нж	—	—	—	—	—	—
30ч927нж1	—	—	—	—	—	—
15ч22нж	—	—	—	—	—	—
16ч13нж	—	—	—	—	—	—
—	25ч40нжМ	25ч42нжМ	25ч40нжМ	—	—	—
—	25ч42нжМ	—	—	—	—	—
18ч17нж	—	—	—	—	—	—
—	19ч47нж	19ч47нж	19ч47нж	—	—	18ч47нж
—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	19ч42нж	—	—	—
25ч48нж	—	—	—	—	—	—
25ч50нж1	—	—	—	—	—	—
25ч48нж	—	—	—	—	—	—
30ч76нж	30ч76нж	30ч76нж	30ч576нж	—	—	30ч375нж
30ч976нж	—	—	—	—	—	—

Таблица 8. Допускаемые температуры применения трубопроводной арматуры, °С, в зависимости от материального исполнения

Тип и марка арматуры	Марка стали		
	углеродистая сталь	12Х18Н9ТЛ	12Х18Н12М3ТЛ
Предохранительные клапаны			
СППК4-16	450	600	200
СППК4-40	450	600	200
СППК4Р-40	450	600	200
СППК4-64	450	600	200
СППК4Р-64	450	600	200
СППК4-160	450	600	200
СППК4Р-160	450	600	200
Обратные клапаны КП-160	300	600	—
Вентили ВМ	300	—	—
Задвижки			
ЗКЛ2-16	450	510	—
ЗКЛПЭ-16	450	510	—
ЗКЛ2-40	450	600	200
ЗКЛ2-160	—	600	200

Примечание. Допускаемая температура для КП-160 из стали 15Х5М — 300 °С; для ВМ из стали 15Х5М, 12Х18Н10Т — 300 °С, а из стали 10Х17Н13М2Т — 100 °С.

Таблица 9. Нормы герметичности затворов арматуры (кроме вентилей) при испытании водой

Условный проход $D_y$ , мм	Пропуск воды, см <sup>3</sup> /мин., для классов герметичности			Условный проход $D_y$ , мм	Пропуск воды, см <sup>3</sup> /мин., для классов герметичности		
	I	II	III		I	II	III
25	0,02	0,06	0,2	150	0,30	0,90	3,0
32	0,03	0,10	0,3	200	0,45	1,30	4,5
40	0,04	0,12	0,4	250	0,65	2,00	6,5
50	0,05	0,18	0,6	300	0,80	2,50	8,0
65	0,09	0,25	0,9	350	1,10	3,50	11,0
80	0,11	0,35	1,1	400	1,30	4,00	13,0
100	0,16	0,50	1,6	500	1,70	5,00	17,0
125	0,22	0,65	2,2	600	2,40	7,00	24,0

Таблица 10. Нормы герметичности затворов вентилей при испытании водой

Условный проход $D_y$ , мм	Пропуск воды, см <sup>3</sup> /мин., для классов герметичности			Условный проход $D_y$ , мм	Пропуск воды, см <sup>3</sup> /мин., для классов герметичности		
	I	II	III		I	II	III
25	0,01	0,02	0,06	125	0,06	0,20	0,60
32	0,01	0,03	0,09	150	0,10	0,25	1,00
40	0,01	0,04	0,10	200	0,15	0,40	1,50
50	0,02	0,05	0,20	250	0,20	0,60	2,00
65	0,03	0,08	0,30	300	0,25	0,80	2,50
80	0,04	0,10	0,40	350	0,30	1,00	3,00
100	0,05	0,15	0,50	400	0,40	1,20	4,00

Таблица 11. Нормы герметичности затворов арматуры (кроме вентилей) при испытании воздухом

Давление, условное, $P_u$ , МПа (кг/см <sup>2</sup> )	Класс герметичности затвора	Пропуск воздуха, см <sup>3</sup> /мин при $D_y$ , мм, арматура											
		25	32	40	50	65	80	100	125	150	200	250	300
0,25(2,5)	I	1,5	2,0	3	4	6	8	11	15	22	30	45	60
0,6(6,0)	II	4,5	6,0	9	12	18	25	35	45	60	90	140	180
1,0(10,0)	III	2,5	4,0	5	7	10	13	20	25	40	65	80	110
1,6(16,0)	IV	4,0	5,5	7	10	15	20	30	40	60	90	120	160
2,5(25,0)	V	8	12	15	24	30	45	60	90	120	180	250	350
4,0(40,0)	VI	12	20	25	35	50	65	100	130	180	270	400	550
6,4(64,0)	VII	35	60	80	100	150	200	300	400	550	800	1200	1700
16,0(160,0)	VIII	20	30	40	60	90	120	150	220	350	500	700	1000
	IX	60	90	120	180	250	350	450	700	900	1400	2000	3500
	X	90	140	180	250	400	500	800	1500	2200	3000	4000	5500
	XI	50	65	90	130	200	260	400	550	700	1100	1500	2000
	XII	150	200	250	400	600	800	1200	1500	2000	3000	4000	5000

Таблица 12. Нормы герметичности затворов лентильей при испытании воздухом

$P_{y0}$ , МПа (кгс/см²)	Класс герметичности затвора	Пропуск воздуха, см³/мин., при $D_{y0}$ мм, величина													
		25	32	40	50	65	80	100	125	150	200	250	300	350	400
0,25(2,5)	I	0,4	0,6	0,9	1,2	1,5	2	3	4	6	9	13	16	20	25
	II	1,3	1,8	2,5	3,5	5,0	7	10	13	18	25	40	50	60	75
0,6(6,0)	I	0,8	1,2	1,5	2,0	3,0	4	6	8	12	15	25	30	40	45
	II	2,5	3,5	4,5	6,0	9,0	12	18	25	35	45	75	100	120	130
1,0(10,0)	I	1,0	1,5	2,0	3,0	4,0	6	9	12	16	25	35	45	60	65
	II	3,5	5,0	6,0	9,0	13,0	18	25	35	45	75	100	150	180	200
1,6(16,0)	I	1,5	2,0	3,0	4,0	7,0	8	13	18	25	35	50	70	90	100
	II	4,5	7,0	9,0	13,0	20,0	25	40	50	80	100	160	200	250	300
2,5(25,0)	I	2	3,5	4	7	10	13	18	25	35	50	70	100	120	150
	II	7	10,0	13	20	30	40	50	80	100	160	200	300	400	450
4,0(40,0)	I	3	6,0	7	10	15	20	30	35	50	80	120	150	200	250
	II	10	18,0	25	30	45	60	90	120	150	250	350	450	600	800
6,4(64,0)	I	6	8,0	13	17	25	35	45	65	90	130	200	250	350	400
	II	18	25,0	35	50	80	100	130	200	250	400	600	750	1000	1200
10,0(100,0)	I	10	12,0	18	25	40	50	70	100	150	200	300	400	500	600
	II	25	40,0	50	80	120	150	220	300	450	600	900	1300	1500	1800
16,0(160,0)	I	15	18,0	26	30	55	70	120	170	200	320	450	600	750	900
	II	45	60,0	80	120	180	250	360	450	600	900	1200	2000	2500	

Таблица 13. Пределы применения чугунной арматуры

$P_{y0}$ , МПа (кгс/см²)	$t$ средн., °С, не выше	$D_y$ , мм, не более	Марка чугуна (ГОСТ)
1,6(16)	300	80	Не ниже КЧ 30-6 (ГОСТ 1215-79)
1,0(10)	200	300	Не ниже СЧ 18-36 (ГОСТ 1412-79)
0,6(6,0)	120	600	То же
0,25(2,5)	120	1600	*

Таблица 14. Выбор материала для изготовления крепежных деталей

Марка стали	ГОСТ или ТУ	Шпильки (болты)			
		$t, {}^{\circ}\text{C}$		$P_y, \text{МПа (кгс/мм}^2\text{)}$	
		от	до		
ВСт3сп4		380—71	-20	+300	До 2,5(25)
10		1050—74	—	—	—
20, 25		1050—74	-40	+425	До 2,5(25)
30, 35, 40, 45		1050—74	-40	+425	До 10,0(100)
35Х, 40Х, 38ХА		4543—71	-40	+425	До 20,0(200)
30ХМА, 35ХМ		4543—71	-40	+450	—
20Х13(2Х13)		18968—73	-40	+450	Не ограничено
25Х1МФ		20072—74	-40	+510	>
25Х2М1Ф		20072—74	-40	+535	>
20Х1М1Ф1ТР		20072—74	-40	+580	>
20ХН3А, 10Г2		4543—71	-70	+425	>
12Х18Н10Т		5632—72	—	—	—
45Х14Н14В2М		5632—72	-80	+600	>
08Х14Н20В2ТР	ТУ 14-1-1032—74	5632—72	-253	+600	>

Примечание. Допускается изготовление крепежных деталей из сталей других марок, если по техническим требованиям они не хуже приведенных.

Таблица 15. Механические свойства

Марка стали	ГОСТ или ТУ	Размер профиля, мм	$\sigma_t, \text{кгс}/\text{мм}^2, \text{не менее}$	$\sigma_u, \text{кгс}/\text{мм}^2, \text{не менее}$	$\delta_{\text{я}}, \%, \text{не менее}$
ВСт3ст4	380—71	$\leq 40$	24	38	25
20	1050—74	—	25	42	25
25	1050—74	$\leq 60$	28	46	23
35	1050—74	—	32	54	20
10Г2	1050—74	—	25	43	22
35Х, 38ХА	4543—71	100	60	75	14
38ХМ, 30ХМА	4543—71	100	65	80	13
20ХН3А	4543—71	100	65	80	13
25Х1МФ	20072—74	200	68	80	16
25Х2М1Ф	20072—74	200	68	80	12
20Х1М1Ф1ТР	20072—74	200	68	80	15
12Х18Н10Т	5632—72	60	20	52	40
45Х14Н14В2М	5632—72	—	32	72	20
08Х14Н20В2ТР	ТУ 14-1-1032—74	—	60	80	18

Примечания: 1. В таблице приведены следующие обозначения:  $\sigma_t$  — предел текучести;  $\sigma_u$  — предел прочности;  $\delta_{\text{я}}$  — ударная вязкость.

2. Для стали марки ВСт3сп4 механические свойства приведены в горячекатаном

#### в зависимости от условий применения

	Гайки		Шайбы		
	$t, {}^{\circ}\text{C}$	$P_y, \text{МПа (кгс/мм}^2\text{)}$	$t, {}^{\circ}\text{C}$	$P_y, \text{МПа (кгс/мм}^2\text{)}$	
	от	до	от	до	
-20	+300	До 2,5(25)	-20	+300	До 10,0(100)
—	—	—	-40	+450	До 10,0(100)
-40	+425	До 2,5(25)	-40	+450	До 10,0(100)
-40	+425	До 20,0(200)	-40	+450	До 20,0(200)
-40	+450	До 20,0(200)	-70	+450	Не ограничено
-40	+510	Не ограничено	-70	+450	То же
То же	—	—	То же	—	—
-40	+540	>	-70	+540	>
-40	+565	>	—	—	—
-50	+580	>	—	—	—
-70	+425	>	-70	+425	Не ограничено
-80	+600	>	-80	+600	То же
-70	+600	>	-70	+600	>
-253	+600	>	-253	+600	>

если по техническим требованиям они не хуже приведенных.

стали для крепежных деталей

Ф. %, не менее	$\sigma_u \text{ при } 20 {}^{\circ}\text{C}, \text{кгс}/\text{мм}^2, \text{не менее}$	Шпильки (болты)		Гайки	
		диаметр отпечатка, $d, \text{мм}$	твердость по Бринеллю, НВ	диаметр отпечатка, $d, \text{мм}$	твердость по Бринеллю, НВ
—	9 (3—при $-20 {}^{\circ}\text{C}$ )	—	—	—	—
55	9	5,00—4,60	143	<5,1	137
50	9	4,90—4,50	149	<5,0	143
45	7	4,80—4,40	156—187	<4,9	149
50	6 (3—при $-70 {}^{\circ}\text{C}$ )	—	—	—	—
45	6	3,95—3,65	235—277	4,1—4,3	217—197
42	6	4,00—3,60	229—285	4,1—4,4	217—187
50	6 (3—при $-70 {}^{\circ}\text{C}$ )	3,80	225	4,0	229
50	6	3,90—3,65	241—277	4,0—4,3	229—197
50	5	3,90—3,65	241—277	4,0—4,3	229—197
50	6	3,90—3,65	241—277	4,3	229—197
55	—	—	—	—	—
35	5	—	250	—	—
30	8	—	—	—	—

$\sigma_u$  — предел прочности;  $\delta_{\text{я}}$  — относительное удлинение;  $\text{Ч}$  — сужение поперечного сечения, для остальных — в термообработанном.

Таблица 16. Режимы термической обработки заготовок или готовых крепежных изделий

Марка стали	ГОСТ или ТУ	Температура, °С		
		загадки (З), нормализация (Н)	отпуска	
20, 25, 30	1050-74	870-890 (Н)	620-680	
35, 40, 45	1050-74	850-890 (Н)	600-680	
10Г2	4543-71	910-930 (Н)	—	
35Х, 40Х	4543-71	820-840 (З), масло	500-560, масло	
30ХА	4543-71	850-870 (З), вода или масло	550-580, вода или масло	
30ХМ, 30ХМА	4543-71	870-890 (З), вода или масло	540-560	
35ХМ	4543-71	850-870 (З), масло	560-600	
20ХН3А	4543-71	820-840 (З), масло	500-560, масло	
25Х1МФ	20072-74	930-950 (З), масло	620-660	
25Х2М1Ф	20072-74	1030-1050 (Н), 950-970 (Н)	680-700	
20Х1М1Ф1ТР	20072-74	970-990 (З), масло	680-720	
12Х118Н10Т	5949-75	1020-1100 (З), воздух, масло или вода	—	
45Х14Н14В2М	5949-75	1090-1110 (З), вода	730-770, старение, воздух	
08Х14Н20В2ТР	ТУ 14-1-1032-74	—	700, старение 16 ч	

Таблица 17. Примечание материалов прокладок

Материал	Прокладка	ГОСТ, нормаль, ТУ	Пределовая температура, °С	Предел давления $P_{\text{дав}} \text{ МПа (кгс/см}^2\text{)}$ при упруговязкой поверхности фланцев			Среда
				ст	ко	шестигранник	
Пластичные резиновые и резино-тканевые материалы теплостойкостопечелочестоекие (ТКМЦ)	7338-77, классы: М, С <sub>1</sub> , П <sub>1</sub> , С <sub>2</sub> , П <sub>2</sub> , С <sub>3</sub> , П <sub>3</sub>	—	+90 +80 +80 +80	0,1(1,0) 1,0(10,0)	1,0(10,0)	—	Вода - техническая и сточная, растворы солей с концентрациями до предела насыщения, морская вода, щелочи, содержащими растворенного вещества не более 20%, жиры — не более 20%, воздух, инертные газы и азот
Пластичные резиновые и резинотканевые маслостойкие (МС)	7338-77, классы: М, С <sub>1</sub> , П <sub>1</sub> , С <sub>2</sub> , П <sub>2</sub>	—	+80 +80 +80 +80	0,1(1,0) 1,0(10,0)	1,0(10,0)	—	Жиры, масла, эмульсии, масла нефтяные, газы, пары
Пластичные резинотканевые маслостойкие (МБС)	7338-77, классы: М, С <sub>1</sub> , П <sub>1</sub> , С <sub>2</sub> , П <sub>2</sub>	—	+80 +80 +80 +80	0,1(1,0) 1,0(10,0)	1,0(10,0)	—	Жиры, масла, эмульсии, масла нефтяные, жидкие углеводороды, бензин, газы и пары
Паронит общего назначения (ПОН)	481-80	—	+250 +450 +100 +50	2,5(25,0) 2,5(25,0) 1,0(10,0) 2,5(25,0)	6,4(64) 6,4(64) 6,4(64) 6,4(64)	—	Пресная перегретая вода Насыщенный и перегретый пар Воздух Сушие нейтральные и инертные газы
			+150 +150 +150 +150	2,5(25,0) 2,5(25,0) 2,5(25,0) 2,5(25,0)	—	—	Водные растворы солей Жидкий в газообразный азот напак Спирт

Прокладки	ГОСТ, нормаль, ТУ	от	до	температура, °С	Процентное заложение Рраб МПа (кг/см²)			Приложение
					материял	гидравлическая	вместимость	
Паронит маслобензостойкий (ПМБ)	461—80	—	+200	2,5(25,0)	6,4(64)	—	—	Вакуум
		—	+150	2,5(25,0)	—	—	—	от 50 до 99%
		—	-182	—	0,25(2,5)	4,0(40,0)	—	—
		—	-40	+50 +150	2,5(25,0) 2,5(25,0)	10,0(100,0)	10,0(100,0)	—
		—	-40	+150	1,6(16,0)	2,5(25,0)	2,5(25,0)	—
		—	-182	+490	2,5(25,0)	6,4(64,0)	6,4(64,0)	Аминак, жидкий и газообразный
		—	-40	+150 +60	0,25(2,5) 1,6(16,0)	5,0(50)	5,0(50)	Коксовый газ
		—	-	+150	2,5(25,0)	—	—	Жидкий кислород и азот
		—	-	+300	1,0(10,0)	—	—	Газообразный кислород и азот Сжиженный газообразные углеводороды (C <sub>1</sub> —C <sub>4</sub> )
		ПОН-1	+250	—	4,5(45)	—	—	Расплав волокна
		ПОН-1	+450	—	4,5(45)	—	—	Тяжелые нефтепродукты (солянка)
		ПОН-1	-40	+150	2,5(25)	—	—	Тяжелые нефтепродукты (солянка)
		ПОН-1	—	—	—	—	—	Престав перегретая вода
		ПОН-1	—	—	—	—	—	Насыщенный и перегретый пар
		ПОН-1	—	—	—	—	—	Жидкий и газообразный аммиак

материял	ГОСТ, нормаль, ТУ	от	до	температура, °С	Процентное заложение Рраб МПа (кг/см²)			Приложение
					материял	гидравлическая	вместимость	
Паронит маслобензостойкий (ПМБ-1)	461—80	+120	—	2,3(23)	—	—	—	Тяжелые нефтепродукты (солянка)
		+175	—	1,2(12)	—	—	—	дизельное масло, дизельное топливо, мазут, парафин, гудрон, асфальт, битум
		-182	—	2,5(25)	—	—	—	Легкие нефтепродукты (газобаллон, рефлекс, бензин, керосин)
		-15	+100	2,5(25)	—	—	—	Жидкий кислород
			+200	2,5(25,0)	—	—	—	Водные растворы солей
			—	+150	2,5(25,0)	—	—	Легкие нефтепродукты (газобаллон, рефлекс, бензин, керосин)
			-	+250	2,5(25,0)	—	—	Масла (дизельное, автомобильное, авиационное, индустриальное, турбинное, трансформаторное)
			-10	+250	2,5(25,0)	16,0(160)	16,0(160)	Тяжелые нефтепродукты (солянка)
			-40	+250	2,5(25,0)	16,0(160)	16,0(160)	дизельное масло, дизельное топливо, мазут, парафин, гудрон, асфальт, битум
			-40	+250	2,5(25,0)	16,0(160)	16,0(160)	Легкие нефтепродукты (газобаллон, рефлекс, бензин, керосин)
			-50	+150	—	—	—	Масла (дизельное, автомобильное, авиационное, индустриальное, турбинное, трансформаторное)
			-	+200	2,5(25,0)	—	—	Хладоны 12, 22, 114В-2
			-	+150	1,0(10,0)	—	—	Минеральные кислоты (серная, азотная, соляная)
			-	+450	4,0(40,0)	10,0(100)	—	Органические растворители (спирт, дихлорэтан, бензоди, толуол, ксиол)
			-	+450	4,0(40,0)	10,0(100)	—	Пар водяной насыщенный и перегретый

Продолжение табл. 17

Прокладки	ГОСТ, нормали, ТУ	Пределенная температура, °С				Продел давления $P_{\text{раз}}$ , МПа (кг/см²)			При ультратонкой изолированности фазы	Среда
		от	до	теплоизд	изоступ- наплавка	шар-пак	под изоту- прозрачную изолированную обивку			
материял										
Паронит электролазерный (ПЭ)	481—80	—	+250	4,0(40,0)	7,5(75)	—	—	Сухие газы (нейтральные, инертные), воздух		
		—	+400	2,5(25)	7,5(75)	Вакуум от 50 до 99%	—	Тяжелые нефтепродукты (солярное масло, дизельное топливо)		
		—	+200	2,5(25,0)	7,5(75)	То же	—	Легкие нефтепродукты (газоль, рефлекс, бензин, керосин)		
		—	+180	2,5(25,0)	—	—	—	Щелочи концентрацией 300—400 г/л, водород, кислород		
		—	+150	1,6(16,0)	2,5(25,0)	—	—	Жидкий и газообразный аммиак		
		—	+200	0,6(6,0)	2,5(25,0)	—	—	Азотная кислота, раствор вода		
		—	+100	2,5(25,0)	2,5(25,0)	—	—	Азотная кислота, 10%-ный раствор вода		
Картон прокладочный пропитанный марки А	9347—74*	—	+40	1,0(10,0)	—	—	—	Углеводороды жидкое и газообразные, в том числе мазут, смолы и т. п.		
Картон асбестовый	2850—80	—15	+450	0,30(3,0)	—	—	—	Жирные кислоты, аминки, металлический спирт, кислоты — азотная (56%), серная (75%), фосфорная (100%), а также сернистая и соляная кислоты (40—60%)		
Пластикат поливинилхлоридный	ОСТ 6-19-503—79	—15	+40	1,0(10,0)	4,0(40,0)	—	—	—		
Фибра листовая техническая	14613—83Е	—15	+80	1,0(10,0)	1,6(16,0)	Вакуум от 50 до 99%	—	Нейтральные газовые среды		
Фторопласт-4	10007—80	—269	+250	—	—	2,5(25,0)	—	Кислоты и щелочи любой концентрации, растворители		
Листы из алюминиевого сплава марки АМц, отожженные	21631—76	—196	+250	1,6(16,0)	4,0(40,0)	Вакуум от 50 до 99%	—	Углеводороды жидкое и газообразные, в том числе мазут, смолы, кислоты и другие нефтепродукты		
Алюминий марки А3	11069—74	—	+425	1,6(16,0)	4,0(40,0)	То же	—	То же		
Медь листовая мягкая, марки М2	495—77	—196	+250	2,5(25,0)	10,0(100,0)	—	—	Вода перегретая, пар водяной, жидкие и газообразные нефтепродукты		
Свинец марка С2	3778—77	—15	+50	0,6(6,0)	—	—	—	Морской вода, растворы серной кислоты 0,5—80%, сернистая кислота, уксусной кислоты (1—60%), хлор чистый газообразный и сжиженный		
Прокладки асбомедные гофрированные и плоские	ОСТ 26-844—73	—70	+315	2,5(25,0)	6,4(64,0)	—	—	Фенол, ацетон, бензол, томуол, вулканический пар		
Прокладки асбомедные гофрированные и плоские	ОСТ 26-844—73	—70	+425	2,5(25,0)	6,4(64,0)	—	—	Легкие и тяжелые нефтепродукты, углеводороды газообразные, нефтепродукты, содержащие сероводород и меркаптаны, сухой вулканический пар, вулканический углерод, доменные и дымовые газы		
Прокладки синтетально-наполненные	ТУ 38114233—81 тип I	—	+400	2,5(25,0)	25,0(250)	—	—	Пар, вода и другие неагрессивные среды		
	тип II	—	+250	1,6(16,0)	1,6(16,0)	—	—	Кислоты, щелочи, окислители		
	тип III	—	+600	2,5(25,0)	25,0(250)	—	—	и другие агрессивные среды		

Материал	Прокладки ГОСТ, и/or экв., ТУ	Пределовая температура, °С	Предел давления $P_{\text{рас}}^{\text{ж}}$ МПа (кгс/см <sup>2</sup> ) при узловитальной поверхности фланца			Среда
			от	до	гидрав. изгибания	
Прокладки зубчатые из чистоуглеродистой стали	По специальным чертежам	-40	+470	-	10,0(100)	-
Прокладки зубчатые из стали марки 12Х18Н10Т	По специальным чертежам	-196	+700	-	10,0(100,0)	-
Прокладки зубчатые жедные	ОСТ 26-845-73	-196	+250	-	10,0(100,0)	-
Прокладки колышевые овального сечения из никоуглеродистой стали марки 08кп	ОСТ 26-845-73	-40	+475	-	-	16,0(160) *
Прокладки колышевые овального сечения из стали марки 08Х18Н10Т	ОСТ 26-845-73	-196	+700	-	-	16,0(160) *

Таблица 18. Средний коэффициент линейного расширения углеродистых и легированных стелей, м/м при температуре на 100 °С

Марка стали	Температура, °С					
	50	100	200	300	400	500
10	1,20	1,240	1,320	1,390	1,45	1,485
20	1,18	1,225	1,305	1,375	1,43	1,475
15ХМ	1,15	1,220	1,295	1,330	1,37	1,400
12Х1МФ	1,17	1,240	1,300	1,360	1,40	1,440
12Х18Н10Т	1,60	1,660	1,700	1,760	1,80	1,830
15Х5М	—	1,130	1,160	1,190	1,22	1,250
15Х5М-У	—	1,130	1,160	1,190	1,22	1,250

Таблица 19. Компенсирующая способность  $\Delta_{\text{сп}}$ , м, осевых линзовидных компенсаторов с различным числом линз (по ОСТ 34-42-309-76 — ОСТ 34-42-312-76, ОСТ 34-42-325-77 — ОСТ 34-42-328-77)

Условный прокол $D_y$ , мм	$P_y = 0,6$ МПа (6 кгс/см <sup>2</sup> )						$P_y = 1,0$ МПа (10 кгс/см <sup>2</sup> )						$P_y = 1,5$ МПа (15 кгс/см <sup>2</sup> )					
	Одно- лапко- вый	Двухла- пьевый	Трехла- пьевый	Четырех- лапьевый	Однокон- тактный	Двухкон- тактный	Трехкон- тактный	Четырех- лапьевый	Однокон- тактный	Двухкон- тактный	Трехкон- тактный	Четырех- лапьевый						
100; 125;	3,0	6	9,0	12	2,5	5	7,5	10	2,0	4,0	6,0	8,0						
150; 200;	3,5	7	10,5	14	—	—	—	—	—	—	—	—						
250; 300;	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
350	4,0	8	12,0	16	3,0	6,0	9,0	12,0	2,5	5,0	7,5	10						
400; 450;	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
500; 600;	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
700; 800;	4	8,0	12,0	16	2,5	5	7,5	10	2,5	5	7,5	10						
900; 1000;	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
1200; 1400	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						
1600; 1800;	4	8,0	12,0	16	—	—	—	—	—	—	—	—						
2000; 2200	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—						

Таблица 20. Варианты материального оформления деталей стальных компенсаторов

Шифр варианта	Сальфоны	Патрубки, трубы и присоединительные	Комплект опорные и ограничительные	Фланец	Обечайка калиброванная	Стойка, упор, штанги, цапка	Допускаемые температурные пределы эксплуатации, °С
I	08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 5582—75	Сталь 20, гр. В ГОСТ 8731—74, ГОСТ 8733—74	Сталь 20 ГОСТ 1577—81	Сталь 20 ГОСТ 1050—74, ГОСТ 8479—70 (пр. IV, кл. 20 и 22)	ВСт3пс2 ГОСТ 14637—79	16ГС-17 ГОСТ 5520—79	От -30 до +475
Ic	08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 5582—75	09Г2С ТУ 14-3-500—76; 10Г2 ГОСТ 550—75 15Х5М, гр. А, В ГОСТ 550—75	09Г2, 09Г2С, ГОСТ 19281—73, ГОСТ 19282—73	15Х5М ГОСТ 7350—77 гр. М26	ВСт3пс2 ГОСТ 14637—79	09Г2С ТУ 14-3-500—76	От -60 до +475
II	08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 5582—75	12Х18H10T, 08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 9940—81	12Х18H10T, 08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 7350—77 гр. М26, ГОСТ 5949—75, ГОСТ 5582—75	08Х13 ГОСТ 5582—75	12ХМ ГОСТ 5520—79, ТУ 14-1-642—73, ТУ 24-10-003—70	От 0 до +550	
III	08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 5582—75	12Х18H10T, 08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 9940—81	12Х18H10T, 08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 7350—77 гр. М26, ГОСТ 5949—75, ГОСТ 5582—75	08Х13 ГОСТ 5582—75	12ХМ ГОСТ 5520—79, ГОСТ 7350—77 гр. М26, ГОСТ 5582—75	От -70 до +600	
IV	08X18H10T ГОСТ 5582—75	08X18H10T ГОСТ 9940—81	12Х18H10T, 08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 7350—77, гр. М26,	08Х13 ГОСТ 5582—75	12ХМ ГОСТ 5520—79, ГОСТ 7350—77 гр. М26,	От -70 до +600	

10-1378	V	10X17H13M2T ГОСТ 5582—75	Сталь 20, гр. В ГОСТ 8731—74, ГОСТ 8733—74	Сталь 20 ГОСТ 1577—81 (пр. IV, кл. 20 и 22)	ВСт3пс2 ГОСТ 14637—79	16ГС-17 ГОСТ 5520—79	От -30 до +475
Vc	10X17H13M2T ГОСТ 5582—75	09Г2С ТУ 14-3-500—76, 10Г2 ГОСТ 550—75	09Г2С, 09Г2 ГОСТ 19281—73, ГОСТ 19282—73	15Х5М ГОСТ 7350—77, гр. М26	ВСт3пс2 ГОСТ 14637—79	09Г2С ТУ 14-3-500—76	От -60 до +475
VI	10X17H13M2T ГОСТ 5582—75	15Х5М ГОСТ 550—75, гр. А, В	12Х18H10T, 08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 7350—77, гр. М26, ГОСТ 5949—75, ГОСТ 5582—75	08Х13 ГОСТ 5582—75	12ХМ ГОСТ 5520—79, ТУ 14-1-642—73, ТУ 24-10-003—70	От 0 до +550	
VII	10X17H13M2T ГОСТ 5582—75	10X17H13M2T ГОСТ 9940—81	12Х18H10T, 08X18H10T, 08X18H10 ГОСТ 7350—77, гр. М26, ГОСТ 5949—75, ГОСТ 5582—75	10Х17H13M2T ГОСТ 5582—75 гр. М26	10Х17H13M2T ГОСТ 5582—75 гр. М26	12ХМ ГОСТ 5520—79, ГОСТ 7350—77 гр. М26	От -70 до +700
VIII	XH32T ГОСТ 24982—81	Сталь 20, гр. В ГОСТ 8731—74, ГОСТ 8733—74	Сталь 20 ГОСТ 1577—81 (пр. IV, кл. 20)	BCт3пс2 ГОСТ 14637—79	BCт3пс2 ГОСТ 14637—79	16ГС-17 ГОСТ 5520—79	От -30 до +475
VIIIc	XH32T ГОСТ 24982—81	09Г2С ТУ 14-3-500—76, 10Г2 ГОСТ 550—75	09Г2, 09Г2 ГОСТ 19281—73, ГОСТ 19282—73	09Г2С ГОСТ 14637—79	09Г2С ГОСТ 14637—79	16ГС-17 ГОСТ 5520—79	От -60 до +475

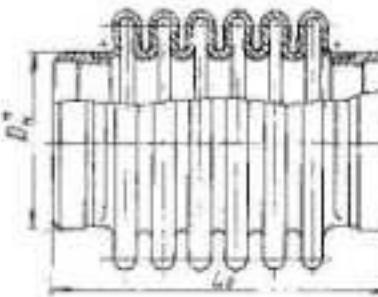
Шифр варианта	Сифон	Патрубок, труба напротивная	Кольца опорные и ограничительные	Фланец	Обечайка внутренняя	Стойка, упор, пакет, шека	Допускаемые температурные пределы, °С
							От 0 до +550
IX	XH32T ГОСТ 24982—81	15Х5М ГОСТ 550—75, пр. А, Б	12Х18Н10Т, 08Х18Н10Т, 08Х18Н10, ГОСТ 7350—77, пр. М26	15Х5М ГОСТ 7350—77, пр. М26	08Х13 ГОСТ 5582—75	12ХМ ГОСТ 5520—79 ТУ 14-1-642—73 ТУ 24-10-003—70	От 0 до +550
X	XH32T ГОСТ 24982—81	12Х18Н10Т, 08Х18Н10Т, 08Х18Н10, ГОСТ 9940—81	12Х18Н10Т, 08Х18Н10Т, 08Х18Н10, ГОСТ 7350—77, пр. М26, ГОСТ 5949—75, ГОСТ 5582—75	12Х18Н10Т, 08Х18Н10Т, 08Х18Н10, ГОСТ 5632—72, ГОСТ 7350—77, пр. М26	12Х18Н10Т, 08Х18Н10Т, 08Х18Н10, ГОСТ 5582—75	12Х18Н10Т, 08Х18Н10Т, 08Х18Н10, ГОСТ 7350—77, пр. М26, ГОСТ 5582—75	От -70 до +600

Примечания: 1. Вариант материального оформления IV предполагает для сред, вызывающих для применения компенсаторов до -40 °С в случае изготовления патрубков из стальной заготовки, материалного оформления I, V, VIII допускается применение компенсаторов до -40 °С в случае изготовления патрубков из стальной струны до 12 мм.

2. Для вариантов материального оформления III, IV, VII допускается изготовление патрубков из алюминиевой заготовки из алюминиевой заготовки из алюминиевого сплава 09Г2С-В по ГОСТ 19982—73 для вариантов материального оформления II, VI, VII, VIII — из алюминиевой струны М26 по ГОСТ 7350—77 соответственно сталью 10Х17Н13М2Т.

3. Компенсаторы изготавливаются из алюминиевого сплава 09Х18Н10Т, 12Х18Н10Т, 08Х18Н10, 10Х17Н13М2Т.

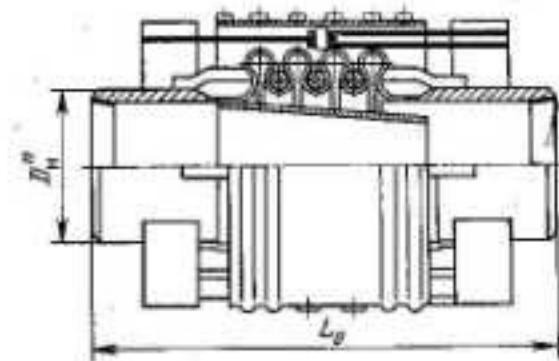
4. Компенсаторы изготавливаются из алюминиевого сплава VIII—X поставляются по предварительному согласованию с заводом-изготовителем.

Таблица 21. Универсальные компенсаторы многочелевые КМ-1 на условное давление 0,6 МПа (6 кгс/см<sup>2</sup>)

Размеры, мм								
$D_y$	$n$	$S_0$	$S$	$D_H^n$	$D_E^c$	$L_0$	$\Delta (\pm \Delta/2)$	$\Delta_c (\pm \Delta_c/2)$
150	3	2,5	6	159	237	242	21(±10,5)	21(±10,5)
	4					286	28(±14)	28(±14)
	6					374	42(±21)	42(±21)
	3					251	24(±12)	24(±12)
200	4	3,0	7	219	316	298	32(±16)	32(±16)
	6					392	48(±24)	48(±24)
	3					308	24(±12)	24(±12)
	4					374	32(±16)	32(±16)
250	6	3,0	7	273	390	506	48(±24)	48(±24)
	3					308	24(±12)	24(±12)
	4					374	32(±16)	32(±16)
	3					506	48(±24)	48(±24)
300	4	3,0	8	325	441	317	36(±18)	33(±16,5)
	6					374	32(±16)	32(±16)
	3					506	48(±24)	48(±24)
	4					317	36(±18)	33(±16,5)
350	6	3,0	9	377	512	386	48(±24)	44(±22)
	3					524	72(±36)	66(±33)
	4					317	36(±18)	33(±16,5)
	6					524	72(±36)	66(±33)
400	4	3,0	9	426	561	386	48(±24)	44(±22)
	6					524	72(±36)	66(±33)

Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 22. Угловые компенсаторы КУ-1



$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Размеры, мм									
	$D_y$	$n$	$S_y$	$S_x$	$S$	$D_H^n$	$D_a^c$	$H_1$	$L_2$	$\alpha$
1,0(10)	150	3	1,6	—	6	159	237	338	471	5°30'
		4	—					515	7 20	
		6	—					603	11	
	200	3	1,6	—	6	219	316	420	523	5 30
		4	—					570	7 20	
		6	—					664	11	
	250	3	2,0	—	7	273	390	507	640	5
		4	—					706	6 40	
		6	—					838	10	
	300	3	2,0	—	8	325	441	564	640	4 30
		4	—					706	6	
		6	—					838	9	
	350	3	2,5	—	9	377	512	648	780	6
		4	—					918	9	
		6	—					711	4 30	
	400	3	2,5	—	10	426	561	702	780	6
		4	—					918	9	
		6	—					471	3 15	
2,5(25)	150	3	1,6	—	6	159	238	349	516	4 20
		4	—					606	6 30	
		6	—					564	4	
	200	3	1,6	—	6	219	313	439	618	5
		4	—					726	7 50	
		6	—					617	4	
	250	3	1,6	—	7	273	367	493	672	5
		4	—					782	7 50	
		6	—					617	3 15	
	300	3	1,6	—	8	325	418	565	672	4 20
		4	—					782	6 30	
		6	—					303	4	
	350	3	1,6	—	9	377	493	647	872	5
		4	—					1010	7 50	
		6	—					803	3 15	
	400	3	1,6	—	9	426	542	716	872	4 20
		4	—					1010	6 30	

Продолжение табл. 22

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Размеры, мм										
	$D_y$	$n$	$S_y$	$S_x$	$S$	$D_H^n$	$D_a^c$	$H_1$	$L_2$	$\alpha$	
6,4(64)	150	3				2,2	10	159	238	445	540 3°
		4				(1,1×2)					584 4
	200	3				2,4	12	219	313	565	614 3
		4				(1,2×2)					668 4
	250	3				2,4	12	273	367	635	670 3
		4				(1,2×2)					724 4
	300	3				2,4	12	325	418	700	698 3
		4				(1,2×2)					752 4
	350	3				2,8	16	377	493	815	770 2°30'
		4				(1,4×2)					838 3 20
	400	3				2,8	16	426	542	880	818 2 30
		4				(1,4×2)					886 3 20

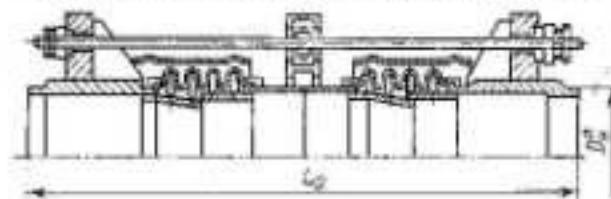
Примечание. Термин и буквенные обозначения геометрических и технических параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 23. Сдвиговые компенсаторы КС-3 с фланцами на условное давление 6,4 МПа (64 кгс/см<sup>2</sup>)

$D_y$	Размеры, мм									
	$n$	$S_y$	$S$	$D_H^n$	$D_a^c$	$H_1$	$L_2$	$\Delta_c(\pm\Delta_c/2)$		
300	2×3	2,4	16	325	418	810	1430	80(±40)		
	2×6	(1,2×2)							1790	200(±100)
400	2×3	2,8	16	426	542	990	1530	80(±40)		
	2×6	(1,4×2)							1940	200(±100)

Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

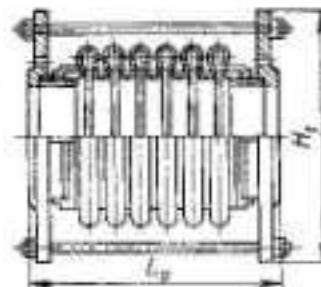
Таблица 24. Сдвиговые компенсаторы КС-2



$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Размеры, мм									
	$D_y$	$n$	$S_0$	$S_M$	$S$	$D_H^n$	$D_H^c$	$H_1$	$L_0$	$\Delta_e \{ \pm \Delta_e / 2 \}$
2,5(25)	150	2×4	1,6	—	6	159	238	480	1250	160( $\pm 80$ )
	200				6	219	313	570	1320	160( $\pm 80$ )
	250				7	273	367	630	1400	150( $\pm 75$ )
	300				8	325	418	670	1420	130( $\pm 65$ )
	350				9	377	493	775	1560	130( $\pm 65$ )
	400				9	426	542	820	1560	120( $\pm 60$ )
	150		2,2	(1,1×2)	8	159	238	475	1260	—
	200		2,4	(1,2×2)	9	219	313	558	1320	—
	250	2×4	1,6	2,4 (1,2×2)	10	273	367	642	1360	120( $\pm 60$ )
	300			2,4 (1,2×2)	12	325	418	692	1400	—
6,4(64)	350			2,8 (1,4×2)	14	377	493	790	1588	—
	400			2,8 (1,4×2)	14	426	542	860	1628	—
				(1,4×2)						

Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 25. Сдвиговые компенсаторы КС-1



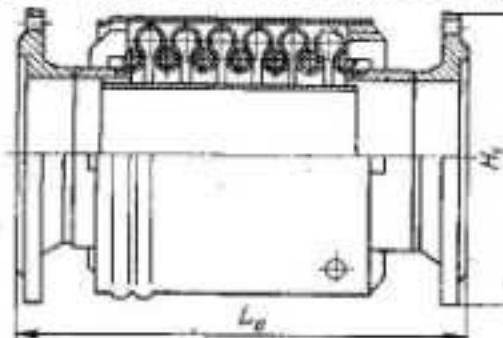
$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Размеры, мм									
	$D_y$	$n$	$S_0$	$S_M$	$S$	$D_H^n$	$D_H^c$	$H_1$	$L_0$	$\Delta_e \{ \pm \Delta_e / 2 \}$
1,6(16)	150	3	1,8	—	7	159	238	405	282	9( $\pm 4,5$ )
	4					326		12( $\pm 6$ )		
	6					414		18( $\pm 9$ )		
	200	3	2,0	—	8	219	313	460	295	12( $\pm 6$ )
	4					342		16( $\pm 8$ )		
	6					436		24( $\pm 12$ )		

Продолжение табл. 25

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Размеры, мм										
	$D_y$	$n$	$S_0$	$S_M$	$S$	$D_H^n$	$D_H^c$	$H_1$	$L_0$	$\Delta_e \{ \pm \Delta_e / 2 \}$	
1,6(16)	250	3	2,5	—	—	9	273	367	530	364	12( $\pm 6$ )
	4					4				430	16( $\pm 8$ )
	6					6				562	24( $\pm 12$ )
	300	3	2,5	—	—	10	325	418	630	374	12( $\pm 6$ )
	4					4				468	16( $\pm 8$ )
	6					6				572	24( $\pm 12$ )
	350	3	3,0	—	—	10	377	493	690	391	15( $\pm 7,5$ )
	4					4				460	20( $\pm 10$ )
	6					6				598	30( $\pm 15$ )
	400	3	3,0	—	—	11	426	542	750	399	15( $\pm 7,5$ )
2,5(25)	150	6	1,6	—	—	14	426	542	770	650	24( $\pm 12$ )
	150					7	159	238	410	426	10( $\pm 5$ )
	200					9	219	313	485	520	16( $\pm 8$ )
	250	6	1,6	—	—	10	273	367	600	544	24( $\pm 12$ )
	300					12	325	418	670	556	24( $\pm 12$ )
4,0(40)	350					14	377	493	695	650	24( $\pm 12$ )
	400					2,0	426	542	770	650	24( $\pm 12$ )
						2,0					
						(1,0×2)					

Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 26. Осевые компенсаторы КО-3 с фланцами



$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Размеры, мм										
	$D_y$	$n$	$S_0$	$S_M$	$S$	$D_H^n$	$D_H^c$	$D_H^E$	$H_1$	$L_0$	$\Delta_e \{ \pm \Delta_e / 2 \}$
1,0(10)	150	3	1,6	—	6	159	237	382	280	472	21( $\pm 10,5$ )
	4				4					516	28( $\pm 14$ )
	6				6					604	42( $\pm 21$ )
	200	3	1,6	—	6	219	316	365	335	483	33( $\pm 16,5$ )
	4				4					530	44( $\pm 22$ )
	6				6					624	66( $\pm 33$ )

Продолжение табл. 26

$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Размеры, мм										
	$D_y$	$n$	$S_0$	$S_m$	$s$	$D_{\pi}^B$	$D_{\pi}^C$	$D_{\pi}^K$	$H_1$	$L_0$	$\Delta(\pm\Delta/2)$
1,0(10)	250	3	2,0	—	7	273	390	440	390	566	33( $\pm 16,5$ )
		4		—			632			632	44( $\pm 22$ )
		6		—			764			764	66( $\pm 33$ )
	300	3	2,0	—	8	325	441	490	440	566	33( $\pm 16,5$ )
		4		—			632			632	44( $\pm 22$ )
		6		—			764			764	66( $\pm 33$ )
	350	3	2,5	—	9	377	512	560	500	575	39( $\pm 19,5$ )
		4		—			644			644	52( $\pm 26$ )
		6		—			782			782	78( $\pm 39$ )
	400	3	2,5	—	10	426	561	610	563	575	39( $\pm 19,5$ )
		4		—			644			644	52( $\pm 26$ )
		6		—			782			782	78( $\pm 39$ )
2,5(25)	150	3	1,6	—	6	159	238	280	300	583	20( $\pm 10$ )
		4		—			578			578	26( $\pm 13$ )
		6		—			668			668	39( $\pm 19,5$ )
	200	3	1,6	—	6	219	313	355	360	620	28( $\pm 14$ )
		4		—			674			674	36( $\pm 18$ )
		6		—			782			782	54( $\pm 27$ )
	250	3	1,6	—	8	273	367	408	425	663	28( $\pm 14$ )
		4		—			718			718	36( $\pm 18$ )
		6		—			828			828	54( $\pm 27$ )
	300	3	1,6	—	8	325	418	460	485	675	28( $\pm 14$ )
		4		—			730			730	36( $\pm 18$ )
		6		—			840			840	54( $\pm 27$ )
	350	3	1,6	—	9	377	493	556	550	823	28( $\pm 14$ )
		4		—			892			892	(36 $\pm 18$ )
		6		—			1030			1030	54( $\pm 27$ )
	400	3	1,6	—	10	426	542	605	610	853	28( $\pm 14$ )
		4		—			922			922	36( $\pm 18$ )
		6		—			1060			1060	54( $\pm 37$ )
6,4(64)	150	3	2,2 (1,1 $\times$ 2)	10	159	238	280	340	607	12( $\pm 6$ )	
		4		—			652			652	16( $\pm 8$ )
	200	3	2,4 (1,2 $\times$ 2)	12	219	313	355	425	690	15( $\pm 7,5$ )	
		4		—			744			744	20( $\pm 10$ )
	250	3	2,4 (1,2 $\times$ 2)	12	273	367	408	470	743	15( $\pm 7,5$ )	
		4		—			798			798	20( $\pm 10$ )
	300	3	2,4 (1,2 $\times$ 2)	12	325	418	460	530	755	15( $\pm 7,5$ )	
		4		—			810			810	20( $\pm 10$ )
	350	3	2,8 (1,4 $\times$ 2)	16	377	493	556	595	933	18( $\pm 9$ )	
		4		—			1002			1002	24( $\pm 12$ )
	400	3	2,8 (1,4 $\times$ 2)	16	426	542	605	670	963	18( $\pm 9$ )	
		4		—			1032			1032	24( $\pm 12$ )

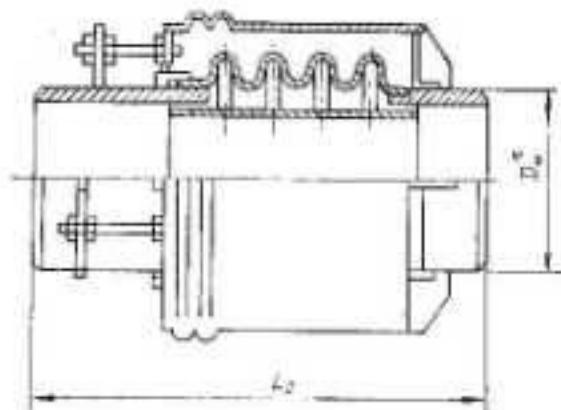
Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 27. Многосекционные осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 2,5 МПа (25 кгс/см<sup>2</sup>) и  $S_0=1,6$  мм

Размеры, мм							
$D_y$	$n$	$S$	$D_{\pi}^B$	$D_{\pi}^C$	$D_{\pi}^K$	$L_0$	$\Delta(\pm\Delta/2)$
150	2×4	6	159	238	344	995	52( $\pm 26$ )
	3×4					1270	78( $\pm 39$ )
200	2×4	6	219	313	450	1098	72( $\pm 36$ )
	3×4					1414	108( $\pm 54$ )
250	2×4	8	273	367	504	1120	72( $\pm 36$ )
	3×4					1440	108( $\pm 54$ )
300	2×4	8	325	418	574	1135	72( $\pm 36$ )
	3×4					1455	108( $\pm 54$ )
350	2×4	9	377	493	664	1322	82( $\pm 41$ )
	3×4					1704	124( $\pm 62$ )
400	2×4	10	426	542	734	1338	82( $\pm 41$ )
	3×4					1718	124( $\pm 62$ )

Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 28. Осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 6,4 МПа  
(64 кгс/см<sup>2</sup>)

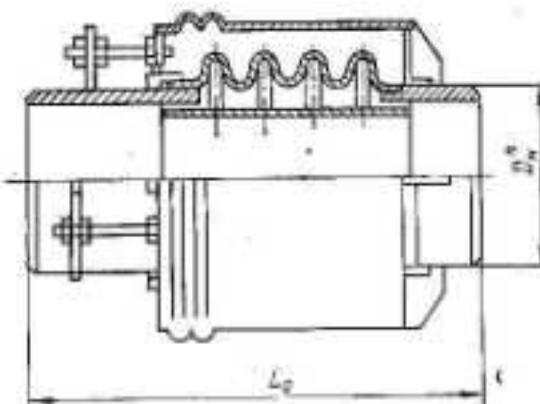


Размеры, мм

$D_y$	$n$	$S_y$	$S$	$D_H^n$	$D_H^s$	$D_H^k$	$L_0$	$\Delta(\pm\Delta/2)$
150	3	2,2	10	159	238	280	391	12(±6)
	4	(1,1×2)				436	16(±8)	
200	3	2,4	12	219	313	355	518	15(±7,5)
	4	(1,2×2)					20(±10)	
250	3	2,4	12	273	367	408	507	15(±7,5)
	4	(1,2×2)				562	20(±10)	
300	3	2,4	12	325	418	460	507	15(±7,5)
	4	(1,2×2)				562	20(±10)	
350	3	2,8	16	377	493	556	645	18(±9)
	4	(1,4×2)				714	24(±12)	
400	3	2,8	16	426	542	605	645	18(±9)
	4	(1,4×2)				714	24(±12)	

Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 29. Осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 2,5 МПа  
(25 кгс/см<sup>2</sup>)

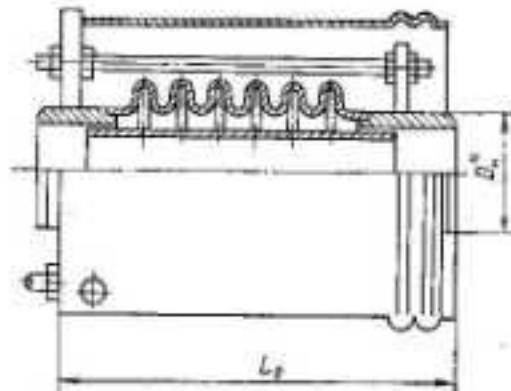


Размеры, мм

$D_y$	$n$	$S_y$	$S$	$D_H^n$	$D_H^s$	$D_H^k$	$L_0$	$\Delta(\pm\Delta/2)$
150	3	1,6	6	159	238	318	391	20(±10)
	4						436	26(±13)
	6						526	39(±19,5)
200	3	1,6	6	219	313	398	461	28(±14)
	4						516	36(±18)
	6						626	54(±27)
250	3	1,6	7	273	367	463	506	28(±14)
	4						561	36(±18)
	6						671	54(±27)
300	3	1,6	8	325	418	513	506	28(±14)
	4						561	36(±18)
	6						671	54(±27)
350	3	1,6	9	377	493	598	645	28(±14)
	4						714	36(±18)
	6						852	54(±27)
400	3	1,6	9	426	542	648	643	28(±14)
	4						712	36(±18)
	6						850	54(±27)

Примечание. Обозначения параметров компенсаторов приведены в примечании к табл. 30.

Таблица 30. Осевые компенсаторы КО-1 на условное давление 1,0 МПа  
(10 кгс/см<sup>2</sup>)



Размеры, мм									
$D_y$	$n$	$S_0$	$S$	$D_n^p$	$D_n^c$	$D_n^k$	$L_0$	$\Delta (\pm \Delta/2)$	
150	3	1,6	6	159	237	295	452	21(±10,5)	
	4					396	396	28(±14)	
	6					484	484	42(±21)	
200	3	1,6	6	219	316	380	361	33(±16,5)	
	4					408	408	44(±22)	
	6					502	502	66(±33)	
250	3	2,0	7	273	390	455	438	33(±16,5)	
	4					504	504	44(±22)	
	6					636	636	66(±33)	
300	3	2,0	8	325	441	510	438	33(±16,5)	
	4					504	504	44(±22)	
	6					636	636	66(±33)	
350	3	2,5	9	377	512	580	447	39(±19,5)	
	4					516	516	52(±26)	
	6					654	654	78(±39)	
400	3	2,5	10	426	561	630	447	39(±19,5)	
	4					516	516	52(±26)	
	6					654	654	78(±39)	

Примечание. Обозначения параметров сильфонных компенсаторов (к табл. 21—30) приведены ниже:

$D_n^p$  — наружный диаметр присоединительного патрубка;

$n$  — число волн;

$S$  — толщина стенки патрубка;

$L_0$  — строительная длина компенсатора в свободном состоянии;

$H_1$  — высота фланца;

$D_n^c$  — наружный диаметр сильфона;

$D_n^k$  — наружный диаметр комухи;

$S_0$  — толщина стенки однослойного сильфона;

$S_n$  — толщина стенки многослойного сильфона;

$\Delta (\pm \Delta/2)$  — полная осевая компенсирующая способность при температуре эксплуатации до 373 К (до 100 °C);

$\Delta_c (\pm \Delta_c/2)$  — полная свивговая компенсирующая способность при температуре эксплуатации до 373 К (до 100 °C).

Таблица 31. Периодичность проведения ремонтов технологических трубопроводов

Транспортируемое среды	Категория трубопровода	Рабочие параметры	Периодичность проведения ремонтов технологических трубопроводов		
			Более 0,5	0,1—0,5	Более 0,1
Чрезвычайно, высоко и умеренно опасные вещества I, II и III классов по ГОСТ 12.1.007—76 и ВОТ [среды групп А(а), А(б)]	Независимо	Не реже одного раза в год	Не реже одного раза в 2 года	Не реже одного раза в 3 года	Не реже одного раза в 3 года
			То же	То же	То же
			$P$ более 1,6 (16) МПа (кгс/см <sup>2</sup> ) или выше 120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа (кгс/см <sup>2</sup> ) от -40 до +120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C
Взрыво- и пожароопасные вещества (ВВ), горючие газы (ГГ), легковоспламеняющиеся жидкости (ЛВЖ) по ГОСТ 12.1.004—76 [среды группы Б(а)]	I	Независимо	Не реже одного раза в год	Не реже одного раза в 2 года	Не реже одного раза в 3 года
			То же	То же	То же
			$P$ более 1,6 (16) МПа или выше 120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C
Горюче жидкости (ГЖ) по ГОСТ 12.1.004—76 [среды группы В(а)]	I и II	Независимо	Не реже одного раза в год	Не реже одного раза в 2 года	Не реже одного раза в 3 года
			То же	То же	То же
			$P$ более 1,6 (16) МПа или выше 120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C
Трудногорючие (ТГ) и нетрудногорючие (НГ) вещества по ГОСТ 12.1.004—76 [среды группы В(а)]	III, IV и V	Независимо	Не реже одного раза в 3 года	Не реже одного раза в 6 лет	Не реже одного раза в 8 лет
			$P$ более 1,6 (16) МПа или выше 120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C
			$P$ более 1,6 (16) МПа или выше 120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C	$P$ до 1,6 (16) МПа от -40 до +120 °C

Таблица 32. Механические характеристики трубопроводных сталей

ГОСТ на трубы	Марка стали	$R_1^{\text{II}}$ МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )	$R_2^{\text{II}}$ МПа (кгс/мм <sup>2</sup> )
8731-74	10	353(36)	216(22)
	20	412(42)	245(25)
8733-74	10Г2	471(48)	265(27)
	10	350(35)	206(21)
10705-80 (в термообработанном состоянии)	20	412(42)	245(25)
	10Г2	421(43)	245(25)
10705-80 (без термообработки)	10	333(34)	206(21)
	ВСт3сп	372(38)	225(23)
550-75	20	412(42)	245(25)
	10	333(34)	Согласно сертификату или результатам испытаний
9940-81	ВСт3сп	392(40)	372(38)
	15, 20	431(44)	255(26)
9941-81	20	470(48)	260(27)
	10Г2	392(40)	216(22)
9940-81	15Х5	392(40)	216(22)
	15Х5М	392(40)	216(22)
9941-81	15Х5ВФ	392(40)	216(22)
	15Х5М-У	588(60)	412(42)
9940-81	12Х8ВФ	392(40)	167(17)
	08Х18Н10Т	520(52)	Согласно сертификату или результатам испытаний
9941-81	12Х18Н10Т	529(54)	529(54)
	10Х17Н13М2Т	529(54)	То же
ТУ 14-3-460-75	08Х18Н10Т	549(56)	549(56)
	12Х18Н10Т	549(56)	529(54)
ТУ 14-3-460-75	10Х17Н13М2Т	549(56)	12Х1МФ
	12Х1МФ	441(45)	260 (26)

Примечание. Характеристики сталей, указанные в таблице, взяты из соответствующих государственных стандартов и технических условий на трубы.

Таблица 33. Допускаемые напряжения для углеродистых и низколегированных сталей

Расчетная температура стеки сосуда или аппарата, °C	Допускаемое напряжение $[\sigma]$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), для сталей марок			
	ВСт3	20 и 20К	09Г2С, 16ГС, 17ГС, 16Г1С, 10Г2С1	10Г2
20	140 (1400)	147 (1470)	183 (1830)	180 (1800)
100	134 (1340)	142 (1420)	160 (1600)	160 (1600)
150	131 (1310)	139 (1390)	154 (1540)	154 (1540)
200	126 (1260)	136 (1360)	148 (1480)	148 (1480)
250	120 (1200)	132 (1320)	145 (1450)	145 (1450)
300	108 (1080)	119 (1190)	134 (1340)	134 (1340)
350	98 (980)	106 (1060)	123 (1230)	123 (1230)
375	93 (930)	98 (980)	116 (1160)	108 (1080)
400	85 (850)	92 (920)	105 (1050)	92 (920)
410	81 (810)	86 (860)	104 (1040)	86 (860)
420	75 (750)	80 (800)	92 (920)	80 (800)
430	71* (710)	75 (750)	86 (860)	75 (750)

Расчетная температура стеки сосуда или аппарата, °C	Допускаемое напряжение $[\sigma]$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), для сталей марок			
	ВСт3	20 и 20К	09Г2С, 16ГС, 17ГС, 16Г1С, 10Г2С1	10Г2
440	—	67 (670)	78 (780)	67 (670)
450	—	61 (610)	71 (710)	61 (610)
460	—	55 (550)	64 (640)	55 (550)
470	—	49 (490)	56 (560)	49 (490)
480	—	46** (460)	53 (530)	46 (460)**

\* Для расчетной температуры стеки 425 °C.

\*\* То же 475 °C.

Примечания: 1. Допускаемое напряжение для сталей в данной таблице соответствует ГОСТ 14249-80.

2. При расчетной температуре ниже 20 °C допускаемое напряжение принимают таким же, как и при температуре 20 °C, если допускается применять материал при данной температуре.

3. Для промежуточных значений расчетных температур стеки допускаемое напряжение определяют линейной интерполяцией с округлением результатов до 0,5 МПа (5 кгс/см<sup>2</sup>) в сторону меньшего значения.

4. Для стальных отливок номинальное допускаемое напряжение принимают равным 80% от номинального допускаемого напряжения, определенного по данной таблице для одновременной марки катаной или хвостовой стали, если отливки подвергают 100%-ному контролю неразрушающими методами, и 76% от указанных выше значений для остальных отливок.

Таблица 34. Допускаемые напряжения для жаропрочных, жаростойких и коррозионно-стойких austenитных сталей

Расчетная температура стеки сосуда или аппарата, °C	Допускаемое напряжение $[\sigma]$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), для сталей марок	
	08Х18Н10Т, 08Х18Н12Т, 08Х17Н13М2Т, 08Х17Н15М3Т	12Х18Н10Т, 12Х18Н12Т, 10Х17Н13М2Т, 10Х17Н15М3Т
20	140 (1400)	160 (1600)
100	130 (1300)	152 (1520)
150	120 (1200)	146 (1460)
200	115 (1150)	140 (1400)
250	110 (1100)	136 (1360)
300	100 (1000)	130 (1300)
350	91 (910)	126 (1260)
375	89 (890)	124 (1240)
400	86 (860)	121 (1210)
410	86 (860)	120 (1200)
420	85 (850)	119 (1190)
430	85 (850)	118 (1180)
440	84 (840)	117 (1170)
450	84 (840)	116 (1160)
460	83 (830)	115 (1150)
470	83 (830)	114 (1140)
480	82 (820)	113 (1130)
490	82 (820)	112 (1120)
500	81 (810)	111 (1110)
510	80 (800)	110 (1100)
520	79 (790)	109 (1090)
530	79 (790)	108 (1080)
540	78 (780)	107 (1070)

Продолжение табл. 34

Расчетная температура стеки сосуда или аппарата, °C	Допускаемое напряжение $\sigma$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), для сталей марок	
	08Х18Н10Т, 08Х18Н12Т, 08Х17Н13М2Т, 08Х17Н15М3Т	12Х18Н10Т, 12Х18Н12Т, 10Х17Н13М2Т, 10Х17Н15М3Т
550	76(760)	111(1110)
560	73(730)	101(1010)
570	69(690)	97(970)
580	65(650)	90(900)
590	61(610)	81(810)
600	57(570)	74(740)
610	—	68(680)
620	—	62(620)
630	—	57(570)
640	—	52(520)
650	—	48(480)
660	—	45(450)
670	—	42(420)
680	—	38(380)
690	—	34(340)
700	—	30(300)

Примечания: 1. Допускаемое напряжение для сталей соответствует ГОСТ 14249-80.  
2. При значениях расчетной температуры ниже 20 °C допускаемое напряжение принимают таким же, как и при температуре 20 °C при условии, если допустимо применение материала при данной температуре.

3. Для промежуточных значений расчетной температуры стеки допускаемое напряжение определяют интерполяцией двух ближайших значений с округлением результатов до 0,5 МПа (5 кгс/см<sup>2</sup>) в сторону меньшего значения.

4. Стали марок 10Х17Н13М3Т, 12Х18Н10Т и 12Х18Н12Т при расчетной температуре выше 600 °C применять не следует.

5. Для стальных отливок номинальное допускаемое напряжение принимают равным 80% от значения номинального допускаемого напряжения, определенного по данной таблице для однотипной катаной или кованой стали, если отливки подвергают 100%-ному контролю неразрушающими методами, и 75% от указанных выше значений для остальных отливок.

Таблица 35. Допускаемое напряжение для теплоустойчивых и коррозионно-стойких хромистых сталей

Расчетная температура стеки сосуда или аппарата, °C	Допускаемое напряжение $\sigma$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), для сталей марок				
	12ХМ	12МХ	16ХМ	16ХМ-У	16Х5М-У
20	147(1470)	147(1470)	155(1550)	146(1460)	240(2400)
100	—	—	—	141(1410)	235(2350)
150	—	—	—	138(1380)	230(2300)
200	145(1450)	145(1450)	152(1520)	134(1340)	225(2250)
250	145(1450)	145(1450)	152(1520)	127(1270)	220(2200)
300	141(1410)	141(1410)	147(1470)	120(1200)	210(2100)
350	137(1370)	137(1370)	142(1420)	114(1140)	200(2000)
375	135(1350)	135(1350)	140(1400)	110(1100)	180(1800)
400	132(1320)	132(1320)	137(1370)	105(1050)	170(1700)

Расчетная температура стеки сосуда или аппарата, °C	Допускаемое напряжение $\sigma$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), для сталей марок				
	12ХМ	12МХ	16ХМ	16Х5М	16Х5М-У
410	130(1300)	130(1300)	135(1360)	103(1030)	160(1600)
420	129(1290)	129(1290)	135(1350)	101(1010)	150(1500)
430	127(1270)	127(1270)	134(1340)	99(990)	140(1400)
440	126(1260)	126(1260)	132(1320)	96(960)	135(1350)
450	124(1240)	124(1240)	131(1310)	94(940)	130(1300)
460	122(1220)	122(1220)	127(1270)	91(910)	126(1260)
470	117(1170)	117(1170)	122(1220)	89(890)	122(1220)
480	114(1140)	114(1140)	117(1170)	86(860)	118(1180)
490	105(1050)	105(1050)	107(1070)	83(830)	114(1140)
500	96(960)	96(960)	99(990)	79(790)	108(1080)
510	82(820)	82(820)	84(840)	72(720)	97(970)
520	69(690)	69(690)	74(740)	66(660)	85(850)
530	60(600)	57(570)	67(670)	60(600)	72(720)
540	50(500)	47(470)	57(570)	54(540)	58(580)
550	41(410)	—	49(490)	47(470)	52(520)
560	33(330)	—	41(410)	40(400)	45(450)
570	—	—	—	35(350)	40(400)
580	—	—	—	30(300)	34(340)
590	—	—	—	28(280)	30(300)
600	—	—	—	25(250)	25(250)

Примечания: 1. Допускаемое напряжение в данной таблице соответствует ГОСТ 14249-80.

2. При расчетной температуре ниже 20 °C допускаемое напряжение принимают таким же, как и при температуре 20 °C, если допустимо применение материала при данной температуре.

3. Для промежуточных значений расчетной температуры стеки допускаемое напряжение определяют линейной интерполяцией с округлением результатов до 0,5 МПа (5 кгс/см<sup>2</sup>) в сторону меньшего значения.

4. При расчетной температуре ниже 200 °C сталь марок 12МХ, 12ХМ, 16ХМ применять не рекомендуется.

5. Для стальных отливок номинальное допускаемое напряжение принимают равным 80% от значения номинального допускаемого напряжения, определенного по данной таблице для однотипной катаной или кованой стали, если отливки подвергаются 100%-ному контролю неразрушающими методами, и 75% от указанных выше значений для остальных отливок.

Таблица 36. Пробные давления при гидравлических и пневматических испытаниях технологических трубопроводов

Назначение трубопроводов	Давление, МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	
	на прочность	на плотность
1. Все технологические трубопроводы, кроме указанных в п. 2, 3 и 4	$P_{пр} = 1,25 P_{раб} \frac{ \sigma _{20}}{ \sigma _x}$ , но не менее 0,2 (2)	$P_{раб}$
2. Трубопроводы, транспортирующие горючие, токсичные и сжиженные газы при рабочем давлении:		
ниже 0,095 МПа (0,95 кгс/см <sup>2</sup> )	0,2 (2,0)	0,1 (1,0)
до 0,005 МПа (0,05 кгс/см <sup>2</sup> )	Не производится	0,02 (0,2)
от 0,005 МПа (0,05 кгс/см <sup>2</sup> ) до 0,05 МПа (0,5 кгс/см <sup>2</sup> )	То же	$P_{раб} + 0,03$ (0,3)
от 0,05 МПа (0,5 кгс/см <sup>2</sup> ) до 0,2 МПа (2 кгс/см <sup>2</sup> ) абс.	*	$P_{раб}$ , но не ниже 0,085 (0,85)
3. Факельные линии	0,2 (2,0)	0,1 (1,0)
4. Самотечные трубопроводы	0,2 (2,0)	0,1 (1,0)

Примечания: 1.  $|\sigma|_{20}$ ,  $|\sigma|_x$  — допускаемые напряжения материала трубопровода соответственно при 20 °С и при рабочей температуре.

2. Трубопроводы, указанные в п. 2 (кроме вакуумных), испытывают на плотность только воздухом или инертным газом.

Таблица 37. Пределевые параметры пневматического испытания

$D_y$ , мм	Испытательное давление, МПа (кгс/см <sup>2</sup> ) (избыточное)	Наибольшая длина участка трубопровода для помещения, м	
		внутри	сварки
До 200	2,0(20)	100	250
От 200 до 500	1,2(12)	75	200
Свыше 500	0,6(6)	50	150

Таблица 38. Расстояние между осями смежных трубопроводов и от трубопроводов до стенок каналов, тоннелей, галерей и стек зданий, м

$D_y$ , мм	Изогнуваемые трубопроводы		с фланцами и одной плоскостью на $P_f$ , МПа													
	Temperatura, °C	без фланцев	до 1,6	2,5 и 4	6,3	10										
$A$	$b_1$	$A$	$b_2$	$A$	$b_3$	$A$	$b_4$	$A$	$b_5$	$A$	$b_6$	$A$	$b_7$	$A$	$b_8$	
10	180	180	150	100	60	30	100	70	100	70	110	80	110	80	110	80
15	180	180	150	100	60	30	100	70	100	70	110	80	110	80	110	80
20	210	160	170	120	180	130	70	40	110	90	120	90	120	90	120	90
25	220	170	180	130	190	140	70	40	120	100	130	100	130	100	130	100
30	240	190	180	130	200	150	70	50	130	100	140	110	140	110	140	110
35	240	190	180	130	200	150	80	60	130	110	140	120	140	120	140	120
40	270	220	210	160	230	180	80	60	140	120	150	130	150	130	150	130
50	300	250	240	190	270	220	90	60	140	120	150	130	150	130	150	130
65	310	260	250	200	280	230	100	70	150	130	160	140	160	140	160	140
80	370	300	310	240	340	270	110	80	160	140	170	150	170	150	170	150
100	410	340	350	280	370	300	120	100	180	160	190	170	190	170	190	170
125	420	350	360	290	380	310	130	110	190	170	200	180	200	180	200	180
150	440	370	380	310	420	350	150	130	210	190	220	200	220	200	220	200
175	450	380	390	320	430	360	160	140	230	210	250	230	250	230	250	230
200																

$D_y$ , мм	Изделия из трубопроводов						Ненапорные трубы								
	Температура, °С						с фланцами в одной плоскости на $P_y$ , МПа								
	от -70 до -30	от -30 до +20	от +20 до +450	без фланцев	до 1,0	2,5 и 4	6,3	10	$A$	$b_1$	$A$	$b_1$			
480	410	420	350	440	370	170	150	240	210	260	230	270	240	290	260
500	430	440	370	460	390	190	160	260	230	290	250	290	260	330	300
560	480	500	420	510	430	210	190	280	260	310	280	320	290	350	320
610	530	550	470	550	470	240	210	310	290	340	310	350	330	380	350
690	590	630	530	610	510	260	240	340	320	380	360	390	360	410	390
740	640	680	580	650	540	290	270	370	350	390	370	450	430	—	—
790	690	730	630	670	570	320	290	410	390	440	410	520	490	—	—
840	740	780	680	720	620	370	340	470	450	500	470	—	—	—	—
880	780	820	720	760	650	410	380	510	480	550	530	—	—	—	—
980	850	920	800	860	740	490	450	590	550	650	610	—	—	—	—
1030	910	970	850	910	790	540	550	640	600	—	—	—	—	—	—
1130	960	1070	900	1010	840	610	560	730	650	—	—	—	—	—	—
1230	1060	1170	1000	1110	940	710	660	850	800	—	—	—	—	—	—
1330	1160	1270	1100	1210	1040	810	760	950	900	—	—	—	—	—	—
1400	1330	1400	1270	1330	1160	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

Примечания: 1. При излиянии из трубопроводов арматуры или обогревателей расстояния в системе не менее:  
для ненапорных трубопроводов при  $D_y$  до 600 мм — 50 мин;  
для ненапорных трубопроводов с теплоизолированной конструкцией в зоне (половине) изоляции — 100 мин.  
2. Расстояние между нижней обогревательной трубой или теплоизолированной конструкцией для трубопроводов с теплоизолированной разской расстояние между трубопроводами для определения расстояния между трубопроводами  $b_1$ , где  $b_1 = b_2 \dots b_n$ .  
3. Для изоляции фланцев в разбивку расстояние между осьми ненапорных трубопроводов (в разбивку) определяется суммированием большего  $b_1$  и меньшего  $b_2$  в диаметра.

Таблица 39. Рекомендации по режимам термообработки труб после изгиба

Марка стали	Вид термической обработки	Температура нагрева, °С	Скорость нагрева, °С/ч	Время задержки при данной температуре, ч	Аустенитные стали		Мартенситные стали		Производственная		После гибки в холодном состоянии	
					Охлаждаемая среда	Скорость охлаждения, °С/ч	Охлаждаемая среда	Скорость охлаждения, °С/ч	•	•	То же	
12X18H10T	Стабилизированный отжиг Аустенитизация: последовательно в печь при 800 °С	850—900	1050—1100	Воздух быстро	100	2,0—2,5	Воздух	Вместе с печью до 600 °С	15—20	Воздух	—	
10X17H13M2T	—	—	—	15—20 мин	—	—	—	Вместе с печью до 730 °С	60—70	Воздух	—	
15Х5ВФ	Отжиг	950—970	100	2,0	Вместе с печью до 600 °С	—	—	—	15—20	Воздух	—	
15Х5М, 15Х5, 12Х5МА	Изотермический отжиг: загрузка в печь при 700 °С С последующей выдержкой при 730 °С (вторая)	850—860	30—40	0,5	Вместе с печью до 730 °С	—	0,5	Вместе с печью до 700 °С	60—70	Воздух	—	
30ХМА, 16ХМ	Нормализация: последовательно в печь при 700 °С с последующим отпуском Нормализация с последующим отпуском	850—900	100	1	Воздух	—	—	—	10—15	Воздух	—	
20	—	650—680	300—400	2—3	Воздух	—	1	Воздух	200—500	Воздух	—	
	880—900	Провозглашение	680—700	2—3	—	—	—	—	—	—	—	

Примечание. При соответствующем регулировании нагрева и охлаждения плавки для толстостенных труб из термически стойких сталей можно совместить путь с термической обработкой путем самоизпуска закалкой наружной поверхности труб за счет тепла изнутри сталей металлов.

Таблица 40. Рекомендуемые режимы термической обработки после исправления дефектов (отливок)

Марка стали	Электропла		Условия	Термическая обработка после исправления дефектов	Примечание
	Тип	ГОСТ			
15Л, 20Л, 25Л	Э—42 (АНО—6, АНО—1, ОМА—2) Э—42А (УОНН 13/45, СМ—11 и др.)	9467—75	При толщине стекки >30 мм и при любо- й толщине стекки легалей сложной кон- фигурации местный подогрев пронаполнять до 200—250 °С	—	—
20Х5МЛ, 20Х5ТЛ, 20Х8ВЛ (20Х5ВЛ)	Э—10Х5МФ (ЦЛ—17) Э—09Х1МФ (ТМЛ—3У, ЦЛ—20)	9467—75	Подогрев всего изде- лия до температуры от 350—400 °С поместить изделие в печь, нагретую до 400 °С; прогреть его до 720— 780 °С, выдержать 3,5—4,0 ч, медленно охладить вместе с печью до 400 °С, да- лее ... на спокойном возлухе	Не допускать сниже- ния температуры от- ливки ниже 250 °С, поместить изделие в печь, нагретую до 400 °С;	Для работы в средах, не вызывающих зале- тристо-межкристаллитную кор- розию и щелочное растекивание
	Э—11Х15Н25М6АГ2 (НИАТ—5, ЭА—395/9) Э—10Х25Н13Г2 (ОЭЛ—6, ЦЛ—25 и др.)	10052—75	Общий объем наплав- ленного металла не более 8 см <sup>3</sup> , при оди- нчном объеме не бо- льше 5 см <sup>3</sup> . Подогрев изделия до 250— 350 °С	—	—
	Э—07Х20М9 (03Л—8)	10052—75	—	—	Для работы при тем- пературе менее 350 °С в средах, не вызы- вающих межкристал- литную коррозию
	10Х18Н9Л (Х18Н9Т—Л)	—	—	—	—

(Х18Н9Т—Л)	Э—08Х19Н10Г2Б (ЦТ—15, ЦТ—15—1, ЗИО—3)	10052—75	—	Для рабочих темпера- тур более 450 °С пос- ле спарки. Необходим стабилизирующий от- жиг при 870—920 °C с выдержкой 2—3 %	Для сред, вызываю- щих межкристаллит- ную коррозию
	Э—08Х20Н9Г2Б (ЦЛ—11, ОЭЛ—7, Л—40М, ЦТ—15—1)	10052—75	—	—	—
	Э—09Х19Н10Г2Н2Б (НК—13, СЛ—28) Э—08Х17Н8М2 (НИАТ—1) Э—12Х13 (ЛМЭ—1)	10052—75	—	—	Для работы при тем- пературе менее 350 °C в средах, вызываю- щих межкристаллит- ную коррозию
	12Х18Н12М3Т1 (10Х21Н6М2—Л)	—	—	—	—
	15Х13Л, 20Х13Л	10052—75	Местный подогрев до 350—400 °C	Отпуск при 720— 740 °C (выгрев в течение 2—3 ч). Медленное охлажде- ние вместе с печью до 400 °C, далее — на спокойном возду- хе	Срок годности, от- при хранения

Таблица 41. Режимы прокалки и сроки хранения электролов

Поврежденные электролов	Температура прокалки, °C	Скорость выварки, °C/ч, не более	Время в печи, ч	Срок годности, от- при хранения	
				Рулон-кассе	Рулономет Фтористостекловидное
Рулон-кассе	180—200	100—200	1,0—1,5	Не огра- ничен	15
Рулономет Фтористостекловидное	350—400	100—200	1,0—1,5	То же	15

Таблица 42. Форма подготовки

Характеристика стыка	Номер способа сварки (ГОСТ 10037-60)	Вид		S
		кромок свариваемых деталей	сварного шва	
Без подкладного кольца	C17			3-7 8-14 16-20
На остающейся цилиндрической подкладке	C19			2-5 6-12 14-20
То же	C49			6-12 14-20
На съемной подкладке	C18			2-5 6-12 14-20 25-40
Приварка фланца к патрубку	C17			3-6 7-16 18-20 25-40

*кремою под ручную сварку*

Конструктивные размеры							
<i>b</i>	<i>c</i>	<i>t</i>	<i>ε</i>	<i>δ</i>	<i>D<sub>g</sub></i>	<i>k</i>	<i>k<sub>1</sub></i>
1,5 <sup>+0,5</sup>	1,0 <sup>+0,5</sup>	9 <sup>+3</sup> <sub>-2</sub>	1,5 <sup>+1,5</sup> <sub>-1,0</sub>	—	—	—	—
2,0 <sup>+1,0</sup>	1,0 <sup>±0,5</sup>	18 <sup>+6</sup> <sub>-5</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—
2,0 <sup>+1,5</sup>	1,5 <sup>±0,5</sup>	28 <sup>-5</sup> <sub>+6</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—
2 <sup>+1,0</sup>	—	9 <sup>+3</sup> <sub>-2</sub>	1,5 <sup>+1,5</sup> <sub>-1,0</sub>	—	—	—	—
3 <sup>+1,0</sup> <sub>-0,5</sub>	—	16 <sup>+6</sup> <sub>-4</sub>	1,5 <sup>+1,5</sup> <sub>-1,0</sub>	—	—	—	—
5 <sup>±1,0</sup>	—	27 <sup>+8</sup> <sub>-4</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—
3 <sup>+1,0</sup> <sub>-0,5</sub>	—	16 <sup>+5</sup> <sub>-4</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	2,5 (при <i>D<sub>y</sub></i> до 150 включ- тельно)	—	—	—
5 <sup>±1,0</sup>	—	27 <sup>+7</sup> <sub>-4</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	3,0 (при <i>D<sub>y</sub></i> бо- лее 150)	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—
2 <sup>+1,0</sup>	—	10 <sup>+2</sup> <sub>-3</sub>	1,5 <sup>+1,5</sup> <sub>-1,0</sub>	—	—	—	—
3 <sup>+1,0</sup> <sub>-0,5</sub>	—	18 <sup>+3</sup> <sub>-5</sub>	1,5 <sup>+1,5</sup> <sub>-1,0</sub>	—	—	—	—
4 <sup>+1,0</sup>	—	29 <sup>+5</sup> <sub>-6</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—
6 <sup>±1,0</sup>	—	45 <sup>-6</sup> <sub>+12</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—
1,5 <sup>+0,5</sup>	1,5 <sup>+0,5</sup>	9 <sup>-4</sup> <sub>+2</sub>	1,5 <sup>+1,5</sup> <sub>-1,0</sub>	—	—	—	—
2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-0,5</sub>	1,5 <sup>+0,5</sup>	20 <sup>+8</sup> <sub>-10</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—
2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-0,5</sub>	1,5 <sup>+0,5</sup>	26 <sup>+8</sup> <sub>-4</sub>	2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—
2,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-0,5</sub>	1,5 <sup>+0,5</sup>	48 <sup>+8</sup> <sub>-8</sub>	3,0 <sup>+2,0</sup> <sub>-1,5</sub>	—	—	—	—

## Конструктивные размеры

Характеристика стыка	Ном. соединения (ГОСТ 16937-69)	Вид		$S$	$b$	$c$	$e$	$g$	$\delta$	$D_B$	$k$	$k_1$
		кромки свариваемых деталей	сварного шва									
Пересечение осей труб	У17			2-20	>2	-	-	-	-	-	1,3 толщинам более тонкой детали	-
То же	У18			2-25	>2	-	-	-	-	-	То же <sup>1</sup>	-
•	У19			4-6 8-10 12-14 16-25	-	-	-	$10_{-2}^{+3}$	$3^{+2}$	-	-	-
					-	-	-	$16_{-2}^{+4}$	$3^{+2}$	-	-	-
					-	-	-	$22_{-3}^{+5}$	$5^{+2}$	-	-	-
					-	-	-	$33_{-9}^{+6}$	$5^{+2}$	-	-	-

Продолжение табл. 42

Характеристика стыка	Тип соединения (ГОСТ 16037-80)	Вид			Конструктивные размеры							
		кромки свариваемых деталей	сварного шва	S	b	e	e	g	δ	D <sub>н</sub>	k	k <sub>1</sub>
Сварка труб с фланцами	У15			—	—	—	—	—	—	14—25 32—57 76—159 194	≤3 ≤4 ≤5 ≤6	>0,5 >0,5 >0,5 >0,5
То же	У8			—	—	—	—	—	—	14—57 78—530 219—530	3—4 5—6 7—10	S (при S до 3 включительно) 3 (при S выше 3)
	У5			2—15	0,5; 1; 1,5*	—	—	—	—	—	S+1	S (при S до 3 включительно) 3 (при S выше 3)

\* 0,5 — при D<sub>н</sub> до 45 включительно; 1,0 — при D<sub>н</sub> выше 45 до 194 включительно; 1,5 — при D<sub>н</sub> выше 194.

Примечание. При сварке соединений типов У15 и У8 /—K=1.

Таблица 43. Допускаемая температура окружающего воздуха при сварке и условий подогрева стыков перед прихваткой и сваркой

Сталь	Толщина свариваемой стали, мм	Допускаемая температура воздуха, °C	Тип электрода	Необходимость подогрева при сварке при отрицательных температурах
Углеродистая с содержанием углерода до 0,2%	До 16	До -20 Ниже -20*	Перлитный	Не требуется До 100-150 °C
	Свыше 16	» До 0 Ниже 0 до -20*	Перлитный	Не требуется до 100-150 °C
Углеродистая с содержанием углерода более 0,2%, 10Г2, 17ГС	До 16	До -10 Ниже -10*	»	Не требуется До 100-150 °C
	Свыше 16	» До -10*	Аустенитный	До 150-200 °C
Аустенитная	До 10	Выше +5	Аустенитный (Ni<40%)	Не требуется
	12-14	»	»	До 250-350 °C
	До 20	»	»	Не требуется
	Независимо	Ниже +5	»	До 250-350 °C
	»	»	»	До 100-150 °C
	Независимо	Выше 0° C	Перлитный	300-400 °C
»	»	До -10	Аустенитный	Не требуется
	»	До -20*	»	До 150-250 °C

\* Сварка при температурах ниже приведенных должна производиться по специальной технологии.

\*\* Технологические особенности сварки теплоустойчивых сталей аустенитными электродами должны отвечать требованиям пп. 18.76-18.112.

Продолжение табл. 44

Марка стали	Рабочие условия		Тип и марка электродов	Примечание
	температура, °C	требования по стойкости к МКК		
12Х1МФ	От -40 до +570	—	ЦЛ-20-67, ЦЛ-39 при рабочей температуре не более 570 °C, Э-09Х1МФ (ЦЛ-20) при рабочей температуре не более 540 °C	Подогрев под сварку с последующей термообработкой
15ХМ, 15ХМА	От -40 до +560	—	ЦЛ-38; ЦУ-2ХМ	Подогрев под сварку с последующей термообработкой
15ХМ, 15ХМА	От -40 до +450	Есть при эксплуатации в средах, не вызывающих МКК и коррозионное растрескивание	Э-11Х15Н25М6АГ2 (НИАТ-5, ЭА-395/9)	Подогрев под сварку до 150-200 °C без последующей термообработки
15ХМ, 15ХМА**	От -40 до +450	Есть при эксплуатации в средах, вызывающих МКК и коррозионное растрескивание	УОНИ 13/45 Ø 3 мм — 2 валика корневой части шва; Э-11Х15Н25М6АГ2 (НИАТ-5, ЭА-395/9) — заполнение оставшейся разделки	Сварка перлитными электродами — подогрев 200-250 °C, аустенитными — 150-200 °C
15ХБМ, 15Х5М-У, 15Х5ВФ	От -40 до +550	—	Э-10Х5МФ (ЦЛ-17)	Подогрев под сварку и термообработка
12Х8ВФ	От -40 до +600	—	ЭГЛ-4	Подогрев под сварку и термообработка
12Х18Н10Т	От -196 до +350	Нет	Э-07Х20Н9 (03Л-8)	—
12Х18Н10Т	От -196 до +600	Нет	Э-07Х20Н9 (03Л-8)	—
12Х18Н10Т	От -196 до 450	Есть	Э-08Х20Н9Г2Б (ЦЛ-11, 03Л-7, Л-40М, АНВ-23) Э-08Х19Н10Г2Б (ЦТ-15-1, ЗИО-3)	—
12Х18Н10Т	От -196 до +600	Есть	Э-08Х19Н10Г2Б (ЦТ-15, ЗИО-3, ЦТ-15-1 для корневых швов)	Для работы при 450-600 °C в агрессивных средах необходим стабилизирующий отжиг

Продолжение табл. 44

Марка сталя	Рабочие условия		Тип и харка электродов	Примечание
	температура, °С	требования по стойкости к МКК		
10X17H13M2T, 08X17H15M3T	От -196 до +450	Есть	Э-02Х20Н14Г2М2 (ОЗЛ-20) Э-02Х19Н18Г5АМ3 (АНВ-17) Э-08Х17Н8М2 (НИАТ-1) Э-06Х19Н11Г2М2 (ЦЛ-4) Э-09Х19Н10Г2М2Б (НЖ-13)	
10X17H13M2T, 08X17H15M3T	От -196 до +700	Есть	Э-09Х19Н10Г2М2Б (НЖ-13) с содержанием ферритной фазы от 3 до 6%	Для работы при температуре более 450 °С необходим стабилизирующий отжиг
10X17H13M2T, 08X17H15M3T	От -196 до +700	Нет	Э-02Х20Н14Г2М2 (ОЗЛ-20) Э-02Х19Н18Г5АМ3 (АНВ-17) Э-06Х18Н11Г4М2 (АНВ-26) Э-09Х19Н10Г2М2Б (НЖ-13) с содержанием ферритной фазы от 3 до 6%	Без требований по равнопрочности
12Х21Н5Т, 08Х22Н6Т	От -40 до +300	Нет	Э-07Х20Н9 (ОЗЛ-8)	
08Х22Н6Т	От -40 до +300	Есть	Э-08Х19Н10Г2Б (Л-40М, ЦТ-15; ЦТ-11, ЗИО-3, ЦТ-15-1) Э-08Х20Н9Г2В (ОЗЛ-7)	
20Х23Н18	От -40 до +700	Нет	Э-28Х24Н16Г6 (ОЗЛ-9А) Э-10Х25Н13Г2 (ОЗЛ-6)	Для температуры эксплуатации 850—1000 °С

\* Электроды МР-3 допускаются к применению для сред, не вызывающих коррозионного растрескивания при температуре эксплуатации не ниже -15 °С.

\*\* Подготовка кромок осуществляется с притуплением в корневой части 4—5 мм, которая наливается одиночными колцевыми валиками без колебаний переданными электродами УОНИ 13/45 Ø3 мм с подогревом до температуры 200—250 °С. Полученная наливка механическим способом (наждаками кругом и др.) обрабатывается заподлицо с поверхностью фаской и внутренней поверхностью трубы с соблюдением размеров притупления по настоящему руководству.

Таблица 45. Рекомендации по выбору электродов и основных условий сварки разнородных сталей

Группа стаей	Марка стали	I Cr 3, 10, 20 Cr 10, 20 IIa 10Г2, 09Г2С	116 12МХ, подогрев при наплавке шва: перлитного до 200—250 °С	116 12МХ, подогрев при наплавке шва: перлитного до 200—250 °С	IV 12ХМФ, 15ХМА, подогрев при наплавке шва: перлитного до 200—250 °С	IV 12ХМФ, 15ХМАФ, подогрев при наплавке шва: перлитного до 300—350 °С	V 15ХМА, 15ХБФ, подогрев при наплавке шва: перлитного до 300—400 °С	V 15ХБФ, 15ХБГФ, подогрев при наплавке шва: перлитного до 350—390 °С
			III 116 342A, 350A To же	III 116 342A, 350A To же	To же	To же	To же	To же
I	Cr 3, 10, 20 116 342A, 350A To же	342A, 350A To же	Э-МХ, подогрев по III, термооб- работка 710— 730 °С, выдерже- ка 3 ч	Э-МХ, подогрев по IV, термооб- работка 740— 760 °С, выдерже- ка 3 ч	Э-МХ, подогрев по V, термооб- работка 740— 760 °С, выдерже- ка 3 ч	Пологрев по V, остальное то же,	Э-МХ, подогрев по IV, оставное то же, что и для сварения групп II и III аустенит- ными электро- родами	Э-10Х25Н13Г2 подогрев при 116 °С для температуры эксплуатации 350— 450 °С, в средах, не вызывающих корро- зии и растрески- вания и МКК
IIa	10Г2, 09Г2С	342A, 350A To же	—	—	—	—	—	—
III	12МХ, подогрев при наплавке шва: аустенитного до 150—200 °С	—	—	—	—	—	—	—
IV	YONI 13/45 Ø 3 mm — два валика корневой части шва; Э-11Х15Н25МБАГ2 — заполне- ние оставшейся раздели, по- догрев по 116.	—	—	—	—	—	—	—
V	—	—	—	—	—	—	—	—

• Пологолома кромок осуществляется с притуплением в корневой части радиусом 4—5 мм, которое выполняется одновременно колющими изложками без колебаний электродами и УОИИ 13/45 83 мм с подогревом до температуры, необходимой для более легированной теплопроточистой стали. Полученная механическая способом плавка (наждаком) прутком и др.) обрабатывается фаской и внутренней поверхностью труб с соблюдением размеров приведенных во настоящем руководстве.

Таблица 46. Рекомендации по выбору электродов, основных условий сварки и конструктивному оформлению кольцевого сварного соединения из двухслойных сталей Ст3+08Х13; 10+08Х13; 15,20+08Х13

Конструктивные элементы подготовки кромок	Температура эксплуатации трубопровода, °С	Типы рекомендуемых электродов
	До 350*	Э-10Х25Н13Г2
	350—450**	Э-11Х15Н25М6АГ2, Э-08Х24Н40М7Г2

\* Сварка швов 1, 2, 3 (рис. б) производится электродами диаметром 3 мм на минимальном паспортном режиме, обеспечивающем полный провар и сплавление кромок.

Для сварки швов 4, 5 и т. д. допускаются электроды диаметром 4 мм.

\*\* После сварки шва 1 выполняется цветная дефектоскопия металла шва и околосшовной зоны, после заполнения всей раздеяки — рентгеновское или гамма-просвечивание 100%-ной длины шва.

Таблица 47. Режимы ручной электродуговой сварки покрытыми электродами

Толщина стенки труб, мм	Число слоев	При горизонтальной оси труб				При вертикальной оси труб			
		число валиков	номер слоя	диаметр электрода, мм, не более	сварочный ток, А	число валиков	номер слоя	диаметр электрода, мм, не более	сварочный ток*, А
3—6	1—2	1—2	1—2	2,5—3	80—100	3—4	1—4	2,5—3	80—100
					100—120				100—120
6—10	2—3	2—4	1—2	3	80—100	3—6	1—2	3	80—100
					100—120				100—120
6—10	2—3	2—4	3	4	110—130	3—6	3	4	110—130
					120—160				120—160
10—13	3—4	3—5	1—2	3	80—100	7—9	1—2	3	80—100
					100—120				100—120
10—13	3—4	3—5	3—4	4	110—130	7—9	3—4	4	110—130
					120—160				120—160

Продолжение табл. 47

Толщина стенки труб, мм	Число слоев	При горизонтальной оси труб				При вертикальной оси труб			
		число валиков	номер слоя	диаметр электрода, мм, не более	сварочный ток, А	число валиков	номер слоя	диаметр электрода, мм, не более	сварочный ток, А
13—16	4—5	5—7	1—2	3	80—100	9—12	1—2	3	80—100
					100—120				100—120
13—16	4—5	5—7	3—5	4	110—130	9—12	3—5	4	110—130
					120—160				120—160
17—22	5—8	7—14	1—2	3	80—100	11—15	1—2	3	80—100
					100—120				100—120
17—22	5—8	7—14	3—8	4	110—130	11—15	3—8	4	110—130
					120—160				120—160
23—27	8—12	11—18	1—2	3	80—100	16—20	1—2	3	80—100
					100—120				100—120
23—27	8—12	11—18	3—12	4	110—130	16—20	3—12	4	110—130
					120—160				120—160
28—32	12—16	15—20	1—2	3	80—100	20—25	1—2	3	80—100
					100—120				100—120
28—32	12—16	15—20	3—16	4	110—130	20—25	3—16	4	110—130
					120—200				120—200

\* При сварке неповоротных стыков сила тока должна быть примерно на 15% ниже. В числителе дана сила тока при сварке встыковыми электродами, в знаменателе — вертикальными.

Таблица 48. Технические данные горелок для ручной аргонодуговой сварки неплавящимся электродом\*

Горелка	Длина сопла, мм	Длина дуги, мм	Максимальный сварочный ток, А	Расход газа, л/мин	Масса горелки, кг	Примечание
МГ-3	75	2	180	5—9	0,60	Сопло латунное, изолированное
МГД-3	68	1—2	180	10—15	0,90	Дуга защищается двумя концентрическими потоками газа
ЗЗР-3-58	60	2	200	7—10	0,68	Сменные сопла выполнены из изоляционного материала
МАГ-3	42	1—2	120	5—7	0,32	Сопло латунное, изолированное
Конструкция ЮТЭМа	40	1—2	150	5—6	0,25	Сопло латунное, изолированное, посаженное на втулку из асбеста

Продолжение табл. 48

Горелка	Длина сопла, мм	Длина дуги, мм	Максимальный сварочный ток, А	Расход газа, л/мин	Масса горелки, кг	Примечание
АГМ-2	32	1—2	130	4	0,32	Горелка с газовой линзой, приспособленная для сварки труб поверхностей нагрева в особо стесненных условиях
АГС-3	70	1—2	140	4—5	0,36	То же для сварки в глубокую разделку

\* Максимальный вылет электрода у горелок АГМ-2 и АГС-3 составляет 12—15 мм, у остальных 6—7 мм.

Таблица 49. Требования к аргонодуговой сварке стыков труб при температуре окружающего воздуха ниже  $^{\circ}\text{C}$ 

Свариваемые стали	Толщина свариваемых элементов, мм	Минимальная температура окружающего воздуха, при которой допускается сварка, $^{\circ}\text{C}$	Температура подогрева свариваемых элементов, $^{\circ}\text{C}$
Углеродистая Ст 2, Ст 3, стали 10, 15, 20	До 16 Более 16	—20 —20	100—200
Углеродистая с содержанием углерода выше 0,24%	До 16 Более 16	—10 —10	100—200
15ГС, 10Г2С1, 14ХГС и другие низколегированные стали	До 10 Более 10	—25 —10	— 150—250
12МХ, 15ХМ, 20ХМЛ	До 10 Более 10	—20 —10	— 250—350
12Х1МФ, 15Х1М1ФЛ, 20ХМЛФ, 15Х1МФЛ	До 10 Более 10	—20 —10	— 350—450
12Х2МФСР, 12Х2МФБ	До 7 Более 7	—10 —10	— 350—450
Аустенитные	Независимо от толщины стенки	—20	—

Таблица 50. Подготовка кромок труб при аргонодуговой сварке

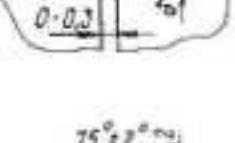
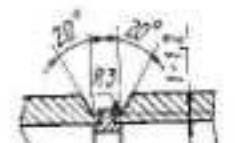
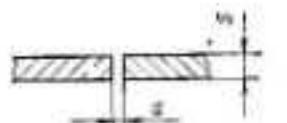
Тип соединений	Форма подготовленных кромок	Размеры труб, мм	
		внешний диаметр, $D_{\text{вн}}$	толщина стенки, $S$
Стыковое		8—26	1—2,5
С одним растробом		8—26	1—2,5
С двумя растробами, подкладным и присадочным кольцами		8—26	1—2,5
Стыковое с разделкой кромок		16—219	3—6
Стыковое с расплавляемыми вставками		40 и более	3,5—7
Стыковое с расплавляемыми вставками		100 и более	Более 7
Врезка труб		8—26	1—2,5
Врезка труб		15 и более	3,5 и более

Таблица 53. Форма подготовки кромок труб при газовой сварке

Вид кромок в поперечном сечении	S, мм	Конструкционные размеры		
		a, мм	b, мм	c*
	1-1,5	1-6,5	-	-
	1-2,0	1-6,5	-	-
	2-3,5	1,5±0,5	1,5±0,5	30°±3° (25°-45°)

\* В скобках приведены допустимые пределы угла скоса кромок отличного от оптимального из-за неточности обработки или из-за изготовления труб по другим ТУ (ОСТ).

Таблица 51. Режимы ручной аргонодуговой сварки

Толщина стенок труб, мм	Диаметр присадочной проволоки, мм	Диаметр вольфрамового электрода, мм	Сварочный ток, А		Напряжение на дуге, В	Расход аргона, л/мин	Число сдвоев
			на первом слое	на последующих слоях			
1	1,6	2	50-70	-	10-15	4-5	1
1,5	1,6	2	80-110	-	10-15	4-5	1
2	2	2	80-110	-	10-15	5-6	1
2,5	2	3	90-110	-	10-15	5-6	1
3	2	3	90-110	-	10-15	6-7	1
4	2	3	90-110	110-140	10-15	6-8	1-2

Таблица 52. Сварочные материалы при аргонодуговой сварке

Марка свариваемой стали	Марка присадочной проволоки
Ст 2, Ст 3, Ст 4 10, 15, 20, 15ГС, 10Г2С1, 14ХГС и другие низколегированные стали	Св-08Г2С Св-08ГС
12МХ, 15ХМ, 12Х1МФ	Св-08МХ
15Х1М1Ф	Св-08ХМ
12Х1МФ, 15Х1М1Ф	Св-08ХМФА
12Х2МФБ, 12Х2МФСР	Св-08ХГСМФА
	Св-08МХ
	Св-08ХМ
	Св-08ХМФА
	Св-08ХГСМФА
08Х18Н10Т	Св-02Х18Н9 Св-06Х19Н9Т Св-08Х19Н10Т
10Х17Н13М2Т, 10Х17Н13М3Т	Св-04Х19Н11М3
08Х17Н16М3Т	Св-06Х19Н10М3Т
12Х21Н5Т(1Х21Н5Т)	Св-06Х19Н9Т Св-07Х18Н9ТЮ Св-08Х19Н10Б 0Х18Н9ФБС

Таблица 54. Материалы для газовой сварки труб

Марка стали труб	Марка присадочной проволоки
10, 15, 20, ВСт2кп, ВСт2сп, ВСт2лс, ВСт3кп, ВСт3сп, ВСт3 Гпс, ВС3лс, 15Л, 20Л, 25Л, ВСт4сп	Св-08, Св-08А, Св-08ГА, Св-08ГС, Св-08Г2С, Св-08МХ
15ГС, 16ГС, 16ГТ, 17ГС, 14ГН, 16ГН, 09Г2С, 10Г2С1, 15Г2С, 14ХГС, 10ГСЛ	Св-08Г2С, Св-08ГС
12МХ, 15ХМ, 12Х2М1, 20ХМЛ 12Х1МФ, 15Х1М1Ф, 20ХМФЛ 15Х1М1ФЛ	Св-08МХ, Св-08ХМ Св-08МХ, Св-08ХМ Св-08ХМФА

Таблица 55. Химический

Страна-поставщик	Марка стали	Стандарт	Содержание элементов, %		
			C	Si	Mn
СССР	1Х2М1	ТУ 14-3-517-76	0,08—0,13	0,17—0,37	0,30—0,60
ГДР	10Cr Mo 9,10	—	0,07—0,15	0,20—0,50	0,40—0,70
ЧССР	15.313.1	—	0,08—0,15	0,15—0,40	0,30—0,60
Япония	2,25Cr—1Mo	—	Не более 0,15	Не более 0,50	0,30—0,60
Франция	P22	—	Не более 0,15	Не более 0,50	0,30—0,60
СССР	15Х5М 15Х5МУ	ГОСТ 20072-74	Не более 0,15	Не более 0,50	Не более 0,50
ГДР	12Cr Mo20.2	—	0,08—0,15	0,30 0,50	0,30—0,60
ЧССР	17.102.2	—	Не более 0,15	Не более 0,50	Не более 0,60
Япония	5Cr—0,5Mo	—	Не более 0,10	Не более 0,90	Не более 1,0
Франция	P5	—	Не более 0,15	Не более 0,50	0,30—0,60
СССР	15Х5ВФ	ГОСТ 20072-74	Не более 0,15	0,30—0,60	Не более 0,50
СССР	15Х5МУ	—	Не более 0,15	Не более 0,50	Не более 0,50
СССР	X9M	ТУ 14-3-457-76	0,09—0,15	Не более 0,50	Не более 0,50
СССР	12Х8ВФ	ГОСТ 20072-74	0,08—0,15	Не более 0,50	Не более 0,50

состав сталей							
Содержание элементов, %							
Cr	Ni	W	Mo	Cu	V	S	P
						не более	не более
2,0—2,5	0,50	—	0,9—1,1	0,30	—	0,035	0,035
2,0—2,5	Не более 0,30	—	0,9—1,1	Не более 0,30	—	0,040	0,040
2,0—2,5	—	—	0,9—1,1	—	—	0,035	0,040
1,9—2,6	—	—	0,87—1,13	—	—	0,035	0,035
1,9—2,6	—	—	0,87—1,13	—	—	0,035	0,035
4,5—6,0	Не более 0,50	—	0,45—0,60	—	—	0,025	0,030
4,5—5,5	—	—	0,45—0,55	—	—	0,035	0,035
4,0—6,0	—	—	0,45—0,60	—	—	0,035	0,030
4,0—6,0	—	—	0,43—0,65	—	—	0,040	0,030
4,0—6,0	—	—	0,45—0,65	—	—	0,030	0,030
4,5—6,0	Не более 0,60	0,4—0,7	—	—	0,4—0,6	0,025	0,030
4,5—6,0	Не более 0,60	—	0,45—0,60	—	—	0,025	0,030
7,5—9,5	0,50	—	0,9—1,1	Не более 0,25	—	0,025	0,035
7,0—8,5	Не более 0,60	0,6—1,0	—	—	0,3—0,5	0,025	0,030

Таблица 55. Механические свойства сталей

Страна-поставщик	Обозначение марки	Стандарт	Предел прочности, МПа (кг/см <sup>2</sup> )	Предел текучести, МПа (кг/см <sup>2</sup> )	Относительное удлинение, %	Относительное сужение, %	Ударная вязкость, кгс. м/см <sup>2</sup>	Твердость по Бринеллю, НВ
<i>Группа марки 1Х2М1</i>								
<i>Группа марки 1Х2М1</i>								
СССР	1Х2М1	ТУ 14-3-517-76	Не менее 4,5(45)	2,7(27)	20	45	10	227—231
ГДР	10CrMo9×10	TGL 14183171	4,5—6,2 (45—62)	2,7(27)	20	—	—	—
		TGL 90121169						
ЧССР	15.313.1	CSN 415313	5,0—6,5 (50—65)	2,7(27)	20	—	7	—
Япония	2.25Cr—Mo	JIS	Не менее 4,2(42)	2,1(21)	30	—	—	—
		STBA 24						
Франция	P22	ASTM	Не менее 4,2(42)	2,1(21)	—	—	—	—
		SA—335						

Страна-поставщик	Обозначение марки	Стандарт	Предел прочности, МПа (кг/см <sup>2</sup> )	Предел текучести, МПа (кг/см <sup>2</sup> )	Относительное удлинение, %	Относительное сужение, %	Ударная вязкость, кгс. м/см <sup>2</sup>	Твердость по Бринеллю, НВ
<i>Группа марки 15Х5М</i>								
<i>Группа марки 15Х5М</i>								
СССР	15Х5М	ГОСТ 550—75	Не менее 4,0(40)	2,2(22)	22	50	12	170
СССР	15Х5МУ	ГОСТ 550—75, ТУ 14-3-313—74	5,8(58)	4,2(42)	16	65	10	180—240
ГДР	12CrMo20,5	TGL 6918173	4,0(40)	2,2(22)	22	50	12	—
ЧССР	17.102.2	CSN 417102	4,2—6,0 (42—60)	2,1(21)	22	—	9	—
Япония	5—0,5	JIS	4,2—6,0 (42—60)	1,1(21)	22	—	—	—
		STBA 25						
		STPA 25						
Франция	P5	ASTM	Не менее 4,2(42)	2,1(21)	20	—	—	—
		SA—335						

Примечание. Для трубных элементов технологических линий, блоков и эксплуатации, допустимые пределы твердости определяются соответствующей нормативной документацией по эксплуатации, ремонт и отbrasывание.

Таблица 57. Типы и марки электродов для сварки трубных элементов технологических трубопроводов из термоустойчивых хромомolibденовых сталей без термообработки

Номер стали	Температура разогрева стекла	Типы и марки электродов по ГОСТ 10652-75		Область применения
		рекомендуемые	допускаемые	
<b>Для установок и блоков первичной переработки нефти и гидроочистки топлив и масла</b>				
1Х2М1	До 350 °С	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные) 08Х25Н25М3 (АНЖР-3)	На установках первичной переработки нефти: на линиях отбензиненной нефти; мазута; гудрона
15Х5М, 15Х5МУ, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ. Х9М	350—450 °С	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные) 08Х25Н25М3 (АНЖР-3)	На линиях среднедиэтил-латных фракций и других трубопроводах, кроме указанных в п. 18.84
	450—550 °С	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	Э-11Х15Н25М6АГ2 (ЭА-395/9)	На установках гидроочистки: на линиях сырья; газоотпарной смеси; стабильного гидрогензата и других трубопроводах, кроме указанных в п. 18.81 а
	До 450 °	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные) 08Х25Н25М3 (АНЖР-3)	
	450—525 °С	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	Э-11Х15Н25М6АГ2 (ЭА-395/9)	
	525—550 °С	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные)	

**Для установок термического и каталитического крекинга, замедленного коксования, обессоливания сырья, десульфатации, селективной очистки масла, перегонки масла, вторичной перегонки бензина**

1Х2М1	До 350 °С	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные)	Для сварки всех трубопроводов
	До 450 °С	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные)	

1Х2М1	350—450 °С	08Х25Н25М3 (АНЖР-3) Э-11Х15Н25М6АГ2 (ЭА-395/9)	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные)
	450—550 °С	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	08Х25Н25М3 (АНЖР-3) Э-11Х15Н25М6АГ2 (ЭА-395/9)
15Х5М; 15Х5МУ, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ, Х9М	До 450 °С	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные) Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	08Х25Н25М3 (АНЖР-3) Э-11Х15Н25М6АГ2 (ЭА-395/9)
	450—525 °С		Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные) 08Х25Н25М3 (АНЖР-3) Э-11Х15Н25М6АГ2 (ЭА-395/9)
15Х5М, 15Х5МУ, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ, Х9М	525—550 °С	Э-06Х25Н40М7Г2 (АНЖР-2)	Э-10Х25Н13Г2 (ОЭЛ-6 и им подобные)
			Для сварки всех трубопроводов

Примечания: 1. Электроды с более высоким содержанием никеля могут применяться во всех случаях, где рекомендованы электроды с меньшим содержанием этого элемента. Например, электроды типа Э-10Х25Н140М7Г2 могут применяться вместо электродов типа Э-10Х25Н13Г2.

2. Выбор электродов для сварки соединений из легированной стали разного уровня легированности при температуре эксплуатации выше 350 °С производят по любому из свариваемых сталей с учетом конкретных условий эксплуатации.

3. Применение электродов для сварки трубных элементов при содержании ферратной фазы в наплавленном металле до 6%.

4. При сварке трубных элементов из стали типа 16ХБМ с температурой стекла до 350 °С и из стали 1Х2М1 с температурой стекла до 350 °С на установках термической переработки нефти и гидроочистки, где по коррозионным условиям в качестве основных рекомендованных электродов Э-10Х25Н13Г2, допускается применение этих электродов для сварки корневого слоя шва не менее двух проходов, с заполнением оставшейся части разрезами допускаемыми электродами типа Э-11Х15Н25М6АГ2 марки ЭА-395/9 в др.

Таблица 58. Химический состав наплавленного металла  
металла, выполненного

Электроды		Химический состав			
Марка	Тип по ГОСТу 10052-75	С	Si	Mn	Cr
ОЗЛ-6 и др. ЭА-395/9	Э-10Х25Н13Г2 Э-11Х15Н25М6АГ2	До 0,12 0,08—0,15	До 1,00 0,15—0,50	1,00—2,50 1,00—2,20	22,5—27,0 14,0—17,0
АНЖР-3	08Х25Н25М3	Не более 0,1	Не более 0,35	1,80—2,50	23,0—26,0
АНЖР-2	Э-06Х25Н40М7Г2	До 0,08	До 0,50	1,50—2,50	23,0—26,0
АНЖР-1	Э-08Х25Н60М10Г2	До 0,1	До 0,35	1,50—2,50	23,0—27,0
ЦТ-28	Э-08Х14Н65М15В4Г2	До 0,10	До 0,50	1,50—2,50	12,50—15,50

и механические свойства шва и наплавленного  
высоколегированного электродами

наплавленного металла, %							Механические свойства шва и наплавленного металла		
Ni	Mo	Nb	V	Прочие элементы	S	P	Временное сопротивление разрыву, МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	Относительное удлинение, %	Ударная вязкость, кгс·м/см <sup>2</sup>
11,5—14,0	—	—	—	—	0,020	0,030	5,5(55)	25	9
23,0—27,0	5,0—7,0	—	—	N до 0,2	0,020	0,030	6,0(60)	30	12
23,0—27,0	2,0—3,5	—	—	Ti 0,05	0,015	0,020	6,0(60)	40	13
38,0—41,0	6,2—8,5	—	—	Ti до 0,05	0,015	0,025	6,0(60)	30	12
Основа	8,5—11,0	—	—	Ti до 0,05	0,015	0,020	6,5(65)	24	12
Основа	13,50—16,0	—	—	W 3,50—4,50	0,018	0,020	5,5(55)	20	10

Таблица 59. Условия и режим подогрева кромок при сварке  
и наплавке труб из теплоустойчивых хромомолибденовых сталей

Применяемые электроды	Температура окружающе- го воздуха, °C	Толщина стенки, мм	Необходимость в режиме подогрева	
			при наплавке кромок	при сварке без наплавки кромок
ОЗЛ-6,	+5 и выше	10	—	Без подогрева
ЭА-395/9,		12—14	—	250—350 °C
АНЖР-3		16—26	Без подогрева	—
АНЖР-2,	+5 и выше	До 20	—	Без подогрева
АНЖР-1		22—30	Без подогрева	—

Примечание. При температуре окружающего воздуха ниже +5 °C наплавку кромок и сварку независимо от толщины стыка производят с подогревом до температуры 250—350 °C при использовании электродов с содержанием никеля менее 40% и до температуры 100—150 °C — при более высоком содержании никеля в электродном стержне.

Таблица 60. Режимы ручной электродуговой сварки

Диаметр электро- да, мм	Сила тока для различного положения шва, А		
	важного	вертикального	потолочного
3,0	75—85	70—80	60—80
4,0	100—120	100—120	90—110

Таблица 61. Рекомендуемое количество проходов многослойного шва

Толщина стенки, мм	Диаметр электрода, мм	Примерное число проходов в шве
6—12	3—4	2—6
13—20	3—4	4—12
21—25	3—4	10—18
26—30	3—4	16—24

Таблица 62. Режим термической обработки

Марка стали	Вид термической обработки	Температура нагрева, °С	Время выдержки при заданной температуре, мин	Условия охлаждения		Примечание
				На воздухе со снятой изоляцией	На воздухе со снятой изоляцией	
12Х18Н9, 12Х18Н9Т, 08Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т, 10Х17Н13М3Т	Закалка	1080±20	60	На воздухе со снятой изоляцией	На воздухе со снятой изоляцией	Термообработку проводят для снятия остаточных напряжений или при наличии агрессивной среды, вызывающей общую и межкристаллитную коррозию при рабочей температуре до 450 °С.
12Х18Н9Т, 08Х18Н10Т, 12Х18Н10Т	Стабилизирующий отжиг	875±25	120	То же	Термообработку проводят для предотвращения склонности к межкристаллитной коррозии при рабочей температуре более 450 °С и для снятия остаточных напряжений после сварки в холодной деформации.	При сварке аустенитными электродами, а также толщине стенки 8 мм и менее термообработку не проводят
12Х1МФ, 12ХМФ	Высокий отпуск	715±15	При δ до 20 мм — 60 мин; δ 21—45 мм — 120 мин, δ более 45 мм — 180 мин	В теплоизоляции с выключенным нагревателем. При температуре ниже 300 °С теплоизоляцию и нагреватель можно снять	На воздухе со снятой изоляцией	Термообработка проводится для снятия остаточных напряжений после сварки и холодной деформации. При сварке аустенитными электродами термообработку не проводят
12МХ, 15ХМ	Высокий отпуск	680±20	При δ до 20 мм — 60 мин; δ 21—45 мм — 120 мин; δ более 45 мм — 180 мин	На воздухе со снятой изоляцией	На воздухе со снятой изоляцией	Термообработка проводится для снятия остаточных напряжений после сварки и холодной деформации. При температуре ниже 300 °С теплоизоляцию и нагреватель можно снять
12Х18Н9, 08Х18Н10	Отжиг	875±25	При δ до 20 мм — 120 мин; δ 21—60 мм — 180 мин	На воздухе без теплоизоляции с выключенным нагревателем. При температуре выше 300 °С теплоизоляцию и нагреватель можно снять	На воздухе со снятой изоляцией	Термообработку проводят для снятия остаточных напряжений и при наличии среды, вызывающей коррозионное растрескивание под напряжением
15Х5М, 15Х5МУ, 15Х5, 15Х5ВФ	Высокий отпуск	760±20	При δ до 20 мм — 120 мин; δ 21—60 мм — 180 мин	На воздухе без теплоизоляции с выключенным нагревателем	На воздухе со снятой изоляцией	Испытание на коррозионную стойкость
Углеродистые и никомелегированые 10, 20, 25, 10Г2, 17ГС и др.	Высокий отпуск	600±25	60 мин	На воздухе с выключенным нагревателем	Испытание воздухом	Испытание гидравлическим давлением

При δ до 20 мм — В теплоизоляции с выключенным нагревателем. При температуре ниже 300 °С теплоизоляцию и нагреватель можно снять

При δ 21—45 мм — 120 мин, δ более 45 мм — 180 мин

При δ до 20 мм — То же

При δ 21—45 мм — 120 мин; δ более 45 мм — 180 мин

При δ до 20 мм — 60 мин; δ 21—45 мм — 120 мин; δ более 45 мм — 180 мин

При δ до 20 мм — 120 мин; δ 21—60 мм — 180 мин

При δ до 20 мм — 120 мин; δ 21—60 мм — 180 мин

Таблица 63. Методы контроля сварных соединений

Операция	Категория трубопровода				
	I	II	III	IV	V
Внешний осмотр и измерения	++	++	+	+	По ТУ
Контроль качества неразрушающими методами:					
ультразвуковым или радиографическим; цветным (люминесцентноцветным) или магнитопорошковым (люминесцентномагнитопорошковым					По условию чертежа, ТУ или при необходимости
Механические испытания					Проводятся при испытании сварщиков в случаях, предусмотренных п. 18.12
Металлографические исследования					По требованию чертежа или ТУ
Контроль на содержание ферритной фазы					По требованию чертежа или ТУ; для аустенитных сталей при температуре выше 350 °С содержание ферритной фазы должно быть не более 5%
Испытание на коррозионную стойкость					По требованию чертежа или ТУ
Испытание воздухом					По требованию чертежа
Испытание гидравлическим давлением	+	+	+	+	+

Примечания: 1. Знак + означает, что операция проводится.

2. Для ферромагнитных сталей толщиной до 16 мм после автоматической сварки разрешается лафектоскопировать магнитографическим методом вместо ультразвукового или радиографического.

Таблица 64. Объем контроля сварных стыков неразрушающими методами, %

Условие изготовления стыков	Категория трубопроводов				
	I	II	III	IV	V
При изготовлении и монтаже на предприятии нового трубопровода и при ремонте эксплуатируемого	20	10	2	1	Согласно операционному контролю и по ТУ
При сварке разнородных сталей	100	100	50	25	10

Таблица 65. Оценка качества сварных соединений трубопроводов по результатам радиографического метода контроля в зависимости от величины и протяженности плоских дефектов (непровара по оси шва, несплавлений и трещин), баллы

Оценка в баллах	Непровар по оси шва, несплавления и трещины	
	Глубина, % к nominalной толщине стеки	Суммарная длина по периметру трубы
0	Непровар отсутствует	—
1	Непровар по оси шва до 10%, но не более 2 мм или до 5%, но не более 1 мм	До 1/4
2	Непровар по оси шва до 20%, но не более 3 мм или до 10%, но не более 2 мм или до 5%, но не более 1 мм	До 1/2
6	Непровар по оси шва более 20% и более 3 мм несплавления между основным металлом и швом и между отдельными валиками шва трещины любой глубины	Независимо от длины То же То же

Примечание. При необходимости точную глубину (высоту) непровара определяют по инструкции РДИ 38.18001-83 в месте его наибольшей величины по плотности снимка или по ожидаемому местоположению.

Таблица 66. Оценка качества сварных соединений трубопроводов по результатам радиографического метода контроля в зависимости от размеров объемных дефектов (включений, пор), баллы

Оценка в баллах	Толщина стеки, мм	Включения (поры)		Скопление (длина), мм	Суммарная длина на любом участке шва длиной 100 м
		ширина (диаметр), мм	длина, мм		
1	До 3	0,5	1,0	2,0	3,0
	Свыше 3 до 5	0,6	1,2	2,5	4,0
	«5» 8	0,8	1,5	3,0	5,0
	«8» 11	1,0	2,0	4,0	6,0
	«11» 14	1,2	2,5	5,0	8,0
	«14» 20	1,5	3,0	6,0	10,0
	«20» 26	2,0	4,0	8,0	12,0
	«26» 34	2,5	5,0	10,0	15,0
	Свыше 34	3,0	6,0	10,0	20,0
2	До 3	0,6	2,0	3,0	6,0
	Свыше 3 до 5	0,8	2,5	4,0	8,0
	«5» 8	1,0	3,0	5,0	10,0
	«8» 11	1,2	3,5	6,0	12,0
	«11» 14	1,5	5,0	8,0	15,0
	«14» 20	2,0	6,0	10,0	20,0
	«20» 26	2,5	8,0	12,0	25,0
	«26» 34	2,5	8,0	12,0	30,0
	«34» 45	3,0	10,0	15,0	30,0
	Свыше 45	3,5	12,0	15,0	40,0

Продолжение табл. 66

Оценка в баллах	Толщина стеки, мм	Включения (поры)		Скопление (длина), мм	Суммарная длина на любом участке шва длиной 100 м
		ширина (диаметр), мм	длина, мм		
3	До 3	0,8	3,0	5,0	8,0
	Свыше 3 до 5	1,0	4,0	6,0	10,0
	«5» 8	1,2	5,0	7,0	12,0
	«8» 11	1,5	6,0	9,0	15,0
	«11» 14	2,0	8,0	12,0	20,0
	«14» 20	2,5	10,0	15,0	25,0
	«20» 26	3,0	12,0	20,0	30,0
	«26» 34	3,5	12,0	20,0	35,0
	«34» 45	4,0	15,0	25,0	40,0
	Свыше 45	4,5	15,0	30,0	45,0
6	Независимо от толщины				

Включения (поры), скопления, размер или суммарная протяженность которых превышают установленные для балла 3 настоящей таблицы

Примечание. 1. Не учитываются включения (поры) длиной 0,3 мм и менее, если они не образуют скоплений и сетки дефектов.

2. Число отдельных включений (пор), длина которых меньше указанной в табл. 66, не должно превышать 10 для балла 1, 12 — для балла 2, 15 — для балла 3 на любом участке радиограммы длиной 100 м, при этом их суммарная длина не должна быть больше, чем указано в таблице.

3. Для сварных соединений протяженностью менее 100 м нормы, приведенные в таблице, по суммарной длине включений (пор), а также по числу отдельных включений (пор) должны быть пропорционально уменьшены.

4. Оценка участков сварных соединений трубопроводов всех категорий, в которых обнаружены цепочки включений (пор), должна быть увеличена на один балл.

Таблица 67. Требования к углу загиба, ударной вязкости и твердости сварных соединений

Марка свариваемых сталей	Угол загиба, не менее			Ударная вязкость, кгс·м/см <sup>2</sup> при температуре, °C	Твердость по Бринеллю, НВ, не более
	Стенка до 20 мм	Стенка более 20 мм	Газо-газовая сварка		
Углеродистые Ст3, Ст4, 10, 20 и т. д.	100°	100°	70°	5	—
10Г2	80	60	50	5	2,0
12ХМ, 12ХМФ, 12Х1МФ, 15ХМ, 15Х5М, 15Х5ВФ	50	40	30	5	200—240
15Х5М-У	50	40	30	5	200—240
15Х5М, 15Х5ВФ,	50	40	30	5	200
15Х5М-У	50	50	30	5	—
15Х5М, 15Х5ВФ,	50	50	30	5	200
15Х5М-У	100***	100	—	7	3
12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т, 10Х17Н13М3Т, 08Х17Н16М3Т, 20Х23Н18					200

\* При сварке без термической обработки austenитными электродами с предварительной наплавкой кромок.

\*\* При сварке без термической обработки austenитными электродами без предварительной наплавки кромок.

\*\*\* При толщине стеки 6—120 мм.

Приложение. При сварке захалнизающихся сталей (15Х5М и др.) без термической обработки твердость зоны термического влияния измеряют по ГОСТ 18661—73 на расстояниях не более 1,5 мм от линии сплавления.

Таблица 68. Механические свойства сварных соединений сталей типа 15Х5М, сваренных аустенитными электродами

Характеристика свойства	Номинальное значение		
Предел прочности при температуре +20 °С	Не ниже нижнего предела прочности свариваемой стали		
Угол загиба при толщине стенки:	Не менее 50° Не менее 40° Не менее 5		
до 20 мм свыше 20 мм			
Ударная вязкость металла шва и зоны термического влияния при температуре от +20 °С и выше, кгс·м/см <sup>2</sup>			
Твердость, измеренная по ГОСТ 18661—73 в единицах НВ:			
металла шва	Не более 200	Сталь	Сталь
зоны термического влияния перлитной стали на расстоянии не более 3,0 мм от линии сшивания	группы 15Х5М	группы 1Х2М1	
a) с предварительной наплавкой кромок	325	250	
b) без наплавки кромок	375	300	

Таблица 69. Требования к механическим свойствам сварных швов на трубах из разнородных сталей

Характеристика разнородного сварного соединения	Временное сопротивление разрыву	Угол загиба		Ударная вязкость, кгс·м/см <sup>2</sup>
		до 20 мм	более 20 мм	
Углеродистая+низко- или среднелегированная	Принимается по углеродистой стали	50°	40°	5
Углеродистая+аустенитная	То же	100	100	6
Углеродистая+ферритная или полуферритная	—	100	50	6
Низколегированная+среднелегированная	По стали с меньшей прочностью	50	40	5
Низко- или среднелегированная с ферритной или полуферритной	То же	50	40	5
Ферритная или полуферритная с аустенитной	»	100	50	5
Аустенитные разнолегированные между собой	»	120	100	7
Низко- и среднелегированная с аустенитной	По стали с меньшей прочностью	50	40	5

Примечания: 1. Сварные соединения, подлежащие термической обработке, должны отвечать указанным требованиям в термически обработанном состоянии.

2. Результаты испытаний механических свойств определяют как среднее арифметическое результатов всего числа испытываемых образцов.

3. Для отдельных образцов при испытании на разрыв и загиб допускается отклонение в сторону уменьшения показаний до 10%. Для ударной вязкости на отдельных образцах допускается отклонение от указанных требований в сторону снижения на 1 кгс·м/см<sup>2</sup>.

4. Твердость в корне шва для любых сочетаний свариваемых сталей не должна превышать 240 НВ.

## ПРИЛОЖЕНИЯ

### ПРИЛОЖЕНИЕ 1

#### Паспорт трубопровода

Наименование предприятия \_\_\_\_\_

Цех или установка: \_\_\_\_\_

Наименование и назначение трубопровода: \_\_\_\_\_

Рабочая среда: \_\_\_\_\_

Рабочие параметры: давление \_\_\_\_\_ температура \_\_\_\_\_

Категория \_\_\_\_\_

№ п/п	Наименование участков или обозначения по схеме	Наружный диаметр и толщина стенки трубы, мм	Протяженность участков трубопровода, м
_____	_____	_____	_____

Перечень схем, чертежей и других документов, предъявляемых при сдаче трубопровода в эксплуатацию, предусмотренных СНиП, действующими «Правилами», специальными техническими условиями или проектом\* \_\_\_\_\_

#### Данные о монтаже

(заполняется для новых вводимых трубопроводов)

Трубопровод смонтирован \_\_\_\_\_ (наименование монтажной организации)

в полном соответствии с проектом, разработанным \_\_\_\_\_

(наименование проектной организации)

по рабочим чертежам \_\_\_\_\_ (номера узловых чертежей)

Все опоры и подвески отрегулированы в соответствии с указаниями в проекте трубопровода.

Род сварки, применявшийся при монтаже трубопровода \_\_\_\_\_

\* См. в конце паспорта.

Данные о присадочном материале \_\_\_\_\_ (тип, марка, ГОСТ или ТУ)  
 Сварка трубопровода произведена в соответствии с требованиями РД 38.13.004-86 сварщиками, прошедшими испытания в соответствии с «Правилами испытания электросварщиков и газосварщиков», утвержденных Госгортехнадзором СССР \_\_\_\_\_

#### Данные о материалах, из которых изготовлен трубопровод

##### а) Сведения о трубах и листовом материале

№ п/п	Наименование элементов	Размеры $D_o \times S$	Марка стали	ГОСТ или ТУ

##### б) Сведения о фланцах и их крепежных деталях

№ п/п	Наименование	Нормаль, ГОСТ, ТУ на фланцы	Условный проход в мм	Условное давление, МПа	Материал фланца		Материал шпилек, болтов, гаек*	
					марка стали	ГОСТ или ТУ	марка стали	ГОСТ или ТУ

Заполняется при рабочей температуре трубопровода более 350 °C независимо от давления в трубопроводе и при давлении в трубопроводе более 2,5 МПа независимо от температуры.

##### в) Сведения об арматуре и фасонных частях (литых и кованых)

№ п/п	Наименование	Обозначение по каталогу	Условный проход в мм	Условное давление, МПа	Марка мате- риала кор- пуса	ГОСТ или ТУ

#### Результаты испытания

(заносятся последние результаты при заполнении паспорта)

Трубопровод испытан на прочность гидравлическим (пневматическим) методом пробным давлением \_\_\_\_\_

При давлении \_\_\_\_\_ трубопровод был осмотрен, причем обнаружено:

При испытании на герметичность давлением \_\_\_\_\_

Трубопровод выдержан при этом давлении \_\_\_\_\_ часов.

Падение давления за время испытания, отнесенное к одному часу, составило \_\_\_\_\_ % в час.

\* См. в конце паспорта.

#### Заключение

Трубопровод изготовлен и смонтирован в соответствии с действующими Н и ТУ и признан годным к работе \_\_\_\_\_

Подпись владельца трубопровода

Подпись представителя монтирующей организации\*

\* См. в конце паспорта.

#### Лицо, ответственное за безопасную эксплуатацию трубопровода

№ и дата приказа о назначении	Должность, Фамилия, имя и отчество	Подпись ответственного лица

#### Записи о ремонте и переустройстве трубопровода

Дата записи	Основание	Запись о ремонте, переустройстве трубопровода

#### Записи результатов освидетельствования и ревизии трубопровода

Дата	Результат освидетельствования, ревизии	Срок следующего освидетельствова- ния, ревизии	Подпись ответственных лиц, производящих осви- детельствование

#### Формуляр замера деталей трубопровода

№ точек по схеме	Первоначальный диаметр и толщина в мм	Отбрюко- вочный размер в мм	Толщина по промеру	Метод замера	Фамилия проверяю- щего	Подпись	Примечание

\* При отсутствии требуемых документов, из-за давности эксплуатации, необходимо указать перечень схем, чертежей, документов, подтверждающих качество материалов, сварных швов, проведенных испытаний на прочность и плотность.

\* Подпись представителя монтажной организации обязательна только для новых изводимых трубопроводов.

## ПРИЛОЖЕНИЕ 2

### УДОСТОВЕРЕНИЕ

о качестве ремонта трубопровода

Цех (объект) \_\_\_\_\_ Установка \_\_\_\_\_

Согласно акту ревизии и отбраковки трубопроводов от «\_\_\_\_\_»

19 г. выполнен ремонт участка трубопровода \_\_\_\_\_

(наименование и границы)

в соответствии с исполнительной схемой, приведенной ниже:

Трубопровод отремонтирован \_\_\_\_\_

(дата ремонта, наименование

организации, производившей ремонт, и ее адрес)

Ремонту подвергались следующие элементы трубопровода:

Наименование элементов трубопровода, подвергавшихся ремонту	Наименование и номер документа, подтверждающего качество материала	Характер произведенного ремонта	Данные о примененных материалах	
			марка стали	ГОСТ или ТУ

### ЖУРНАЛ

сварочных работ на ремонт трубопровода

Фамилия, имя, отчество сварщика, его клеймо и номер удостоверения	Диаметр и толщина трубы	Марка металла	Тип и марка электрода	Наименование и номер документа, подтверждающего качество сварочных материалов	Вид сварки	Номера стыков по схеме

Поворотный или неповоротный шов	Подготовка стыка под сварку (наличие подкладных колец, способ подго-твотки кромок, зазор)	Режим сварки, число слоев и порядок их изложеник	Отметка о про-ведении подогрева, термообработки и по-слойного охлаждения	Атмосферные условия (температура окружающего воздуха)

Сварные швы подвергались \_\_\_\_\_  
(виды контроля)

Результаты контроля \_\_\_\_\_  
(оценка)

Трубопровод испытан

(гидравлически или пневматически с указанием

напряжения испытуемой среды)

на прочность давлением \_\_\_\_\_ МПа в течение 5 мин

на плотность давлением \_\_\_\_\_ МПа в течение \_\_\_\_\_ мин

на герметичность сжатым \_\_\_\_\_ давлением \_\_\_\_\_ МПа  
(род газа)

с выдержкой под испытательным давлением \_\_\_\_\_ часов.

При осмотре трубопровода установлено, что \_\_\_\_\_

Падение давления, подсчитанное в соответствии с «Руководящими указаниями», составило \_\_\_\_\_ % в час.

Допускаемое падение давления для данного трубопровода \_\_\_\_\_ % в час.

Трубопровод отремонтирован в полном соответствии с

(наименование ТУ и дата их утверждения)  
и признан годным для работы со следующими параметрами:

а) рабочее давление \_\_\_\_\_ МПа

б) температура \_\_\_\_\_ °C

в) среда \_\_\_\_\_

Составил: Начальник участка СРУ (нач. рем. цеха)  
Инженер, ответственный за производство сварочных работ

Проверил: Зам. начальника цеха № \_\_\_\_\_ по оборудованию  
(ст. механик цеха)

Механик установки № \_\_\_\_\_

«\_\_\_\_\_» 19 г.

Примечания. 1. Если ремонт производился подрядной организацией, то первичные документы, подтверждающие качество новых устанавливаемых (замене изношенных) элементов трубопровода, качество примененных при ремонте материалов, а также сварки, должны храниться в ее архиве.

2. В случае ремонта трубопровода силами ремонтных цехов предприятия удостоверение о качестве ремонта подписывает руководитель цеха (мастерской), а первичные документы хранятся в отделе технического надзора.

## ПРИЛОЖЕНИЕ 3

Утверждаю:  
Главный механик завода

«\_\_\_\_\_» 19 г.

### Акт ревизии и отбраковки трубопроводов

по установке № \_\_\_\_\_ в период с \_\_\_\_\_ по \_\_\_\_\_  
19 г. произведена ревизия трубопроводов по «Перечню ответственных технологических трубопроводов»

Результаты ревизии приведены ниже

**ПРИЛОЖЕНИЕ 5**

№ п/п	Наименование и назначение трубопровода. Подробное описание характера выявленных дефектов и место их расположения	Среда	Параметр работы трубопровода		Категория трубопровода	Исполнитель	Примечание
			рабочее давление	температура			

На остальных трубопроводах дефектов, подлежащих ремонту, не обнаружено.

Начальник ОТН

Начальник цеха №\_\_\_\_\_ (установки №\_\_\_\_)

Зам. нач. цеха №\_\_\_\_\_ по оборудованию (ст. механик цеха №\_\_\_\_)

Инженер ОТН

Примечание. К акту должны быть приложены квалифицированно составленные эскизы по каждому дефектному участку трубопровода для передачи его исполнителю с указанием на них:

- а) наименования трубопровода и параметров его работы;
- б) точного расположения дефектного участка, подлежащего замене;
- в) вида трубы, ее материала и размеров ( $D \times S$ );
- г) типа и материала на фланцы, шильхи, прокладки, споры;
- д) размера и материала на фитинги и детали врезок (отверстий);
- е) марок сварочных материалов.

**ПРИЛОЖЕНИЕ 4**

**Акт на ремонт и испытание арматуры**

в период с « » 19 года по « » 19 г.  
произведены ремонт и испытание нижеперечисленной арматуры

№ п/п	Наименование арматуры, ее индекс и номер	№ технической установки	Отметка о ремонте, связанном со сваркой			Арматура испытана	Примечание
			Фамилия, имя, отчество сварщика и № его удостоверения	сведения о сварочных материалах (марка и № сертификата) и качестве сварки	сведения о термообработке		

Заключение: Ремонт и испытание арматуры произведены в соответствии с требованиями РД 38.13.004—86. Арматура испытание выдержала и может быть допущена к дальнейшей эксплуатации в соответствии с паспортными данными.

Начальник цеха  
(производившего ремонт)

Ответственный исполнитель

Лицо, принявшее арматуру из ремонта

Согласовано:  
Главный механик завода

Утверждаю:  
Главный инженер завода

«\_\_\_» 19 г.

«\_\_\_» 19 г.

**ПЕРЕЧЕНЬ**  
ответственных технологических трубопроводов по установке №\_\_\_\_\_ цеха №\_\_\_\_\_

№ п/п	Наименование трубопровода и его номер по технологической схеме или по линейной спецификации	Размеры трубопровода $D \times S$ (указываются отдельно для прямых участков, тройников, врезок)	Отбраковочная толщина, мм (указывается отдельно для прямых участков, тройников, врезок)	Материал	Рабочие условия		Категория трубопровода	Периодичность проведения ревизий
					Давление, МПа	Температура, °C		

1. Ответственные трубопроводы, на которые составляются паспорта:

2. Остальные ответственные трубопроводы:

Согласовано:

Начальник цеха

Зам. нач. цеха по оборудованию

(ст. механик цеха)

Начальник ОТН

«\_\_\_» 19 г.

Начальник установки

**ПРИЛОЖЕНИЕ 6**

**Акт испытания технологических трубопроводов на прочность и плотность на установке №\_\_\_\_\_ цеха №\_\_\_\_\_**

«\_\_\_» 19 г. произведено испытание нижеперечисленных трубопроводов

№ п/п	Наименование трубопровода	Рабочие параметры	Вид испытания							
			На прочность		На плотность		На герметичность			
Давление $P_1$ , МПа	Температура, °C	гидравлическое испытательное давление $P_2$ , МПа	прочностная испытательная температура, °C	гидравлическое испытательное давление $P_3$ , МПа	прочностная испытательная температура, °C	роль газа	испытательное давление $P_4$ , МПа	прочностная испытательная температура, °C	плотное давление за время испытания, %	допустимое давление, МПа

Трубопроводы, перечисленные в настоящем акте, испытание выдержали и могут быть допущены к дальнейшей эксплуатации.

Начальник установки

Механик установки

## ПРИЛОЖЕНИЕ 7

## ПРИЛОЖЕНИЕ 9

### Журнал учета установки — снятия заглушек

на установке \_\_\_\_\_ производства \_\_\_\_\_

## **ПРИЛОЖЕНИЕ 8**

## Результаты проверки знаний сварщиков

Фамилия, имя, отчество сварщика	
Год рождения	
Образование	
Стаж работы по сварке	
Клеймо, присвоенное сварщику при приемке	
Способ сварки	
Пластична, тру- бы или другие	
Марка металла	
Толщина, дин- аметр, мм	
Предел проч- ности по Ту или ГОСТУ и/или МЭ	
Материалы образцов	
Электрод, марк присадочный протокола (нар- ка и тип)	
Марка флюса	
Заштатный газ	
Положение шва при сварке	
Режим предваритель- ного и сопутствую- го подогрева	
Режим термомодификации	

#### Продолжение приложения 8

## Результаты испытания сварных образцов

**Председатель комиссии**

### Члены комиссии

\_\_\_\_\_ (должность) \_\_\_\_\_ (подпись)

\_\_\_\_\_ (подпись)

\_\_\_\_\_ (подпись)

## ЖУРНАЛ ТЕРМИЧЕСКОЙ ОБРАБОТКИ СВАРНЫХ СОЕДИНЕНИЙ ТРУБОПРОВОДА

(изделие для соединения трубопровода)

установка № \_\_\_\_\_ цех № \_\_\_\_\_

№стыка по схеме, приложенной к «удостоверению о качестве»	Марка стали трубопровода	Режим термической обработки		
		Показания термометры, °С	Время измерения температуры (через каждые 20 мин)	Фамилия термиста

Твердость после термообработки			Примечание
основной металл	сварной шов	околошововая зона	

Подпись ответственного за термообработку

## II. СПРАВОЧНЫЙ МАТЕРИАЛ

## **Рекомендации по выбору труб и деталей технологических трубопроводов (табл. 1С—20С)**

*Таблица 1С. Трубы стальные бесшовные*

*Продолжение табл. 1С*

*Продолжение табл. 1С*

$D_y$ , мм	$D_H$ , мм	$S$ , мм	Масса 1 м пог. длины, кг	При скорости коррозии								
				до 0,1 мм/год				0,1—0,5 мм/год				
				$P_y$ , МПа ( $\text{кгс}/\text{см}^2$ )								
				4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)
300	325	8,0	62,54	+	-	-	+	+	+	-	-	-
		10,0	77,68	-	+	-	-	-	-	+	-	-
		12,0	92,63	-	-	-	-	-	-	-	+	-
		16,0	121,93	-	-	+	-	-	-	-	-	-
		20,0	155,36	-	-	-	-	-	-	-	-	+
350	377	9,0	81,68	+	-	-	+	+	+	-	-	-
		12,0	108,02	-	+	-	-	-	-	+	-	-
		16,0	125,33	-	-	-	-	-	-	-	+	-
		20,0	159,36	-	-	+	-	-	-	-	-	+
400	426	10,0	102,59	+	-	-	+	+	+	-	-	-
		12,0	122,52	-	-	-	-	-	-	+	-	-
		16,0	161,78	-	+	-	-	-	-	-	+	-

Примечания: 1. Таблица составлена на основании ВСН 186-74.  
2. Знаком + обозначены трубы, рекомендуемые к применению.

Таблица 2С. Трубы стальные электросварные

D <sub>у</sub> , мм	D <sub>в</sub> , мм	S, мк	Масса 1 м пог. дли- ны, кг	При скорости коррозии					
				до 0,1 мм/год			0,1—0,5 мм/год		
				Р <sub>у</sub> , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более					
				1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)
10	14	1,6	0,49	+	+	+	-	-	-
15	18	2,0	0,79	+	+	+	-	-	-
20	25	2,0	1,13	+	+	+	-	-	-
25	32	2,0	1,48	+	+	+	-	-	-
32	38	2,0	1,78	+	+	+	-	-	-
40	45	2,0	2,12	+	+	+	-	-	-
50	57	2,5	3,36	+	+	+	+	+	+
65	76	3,0	5,40	+	+	+	+	-	-
		4,0	7,10	-	-	-	-	+	+
80	89	3,0	6,36	+	+	+	+	-	-
		4,0	8,38	-	-	-	-	+	+
100	114	4,0	10,85	+	+	+	+	-	-
		5,0	13,44	-	-	-	-	+	+

Продолжение табл. 2С

$D_y$ , мм	$D_R$ , мм	S, мм	Масса 1 м пог. длины, кг	При скорости коррозии							
				до 0,1 мм/год			0,1—0,5 мм/год			$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
				1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)		
150	159	4,0	15,29	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		6,0	22,64	+	+	+	+	+	+	11+	11+
200	219	6,0	31,52	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		8,0	41,63	+	+	+	+	+	+	11+	11+
250	273	6,0	39,51	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		8,0	52,28	+	+	+	+	+	+	11+	11+
300	325	6,0	47,20	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		8,0	62,54	+	+	+	+	+	+	11+	11+
400	426	7,0	72,05	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		8,0	82,40	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		10,0	100,30	+	+	+	+	+	+	11+	11+
500	530	7,0	91,18	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		8,0	104,01	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		10,0	130,00	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		12,0	156,00	+	+	+	+	+	+	11+	11+
600	630	7,0	107,54	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		10,0	152,89	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		12,0	182,88	+	+	+	+	+	+	11+	11+
800	820	8,0	160,20	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		10,0	199,8	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		12,0	239,1	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		14,0	278,3	+	+	+	+	+	+	11+	11+
1000	1020	8,0	199,70	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		10,0	249,10	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		12,0	298,3	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		15,0	374,0	+	+	+	+	+	+	11+	11+
1200	1220	9,0	268,8	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		12,0	357,5	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		15,0	447,3	+	+	+	+	+	+	11+	11+
1400	1420	10,0	347,7	+	+	+	+	+	+	11+	11+
		14,0	485,4	+	+	+	+	+	+	11+	11+

Примечания: 1. Таблица составлена на основании ВСН 186—74.  
 2. Знаком + обозначены трубы, рекомендуемые к применению.  
 3. Трубы электросварные для сред со скоростью коррозии 0,1—0,5 мм/год применяют только в случаях, предусмотренных проектом.

Таблица 3С. Сортамент труб технологических трубопроводов из легированных сталей при  $P_y$  до 10,0 МПа

$D_y$ , мм	$D_R$ , мм	Тол- щина стенки $S$ , мм	Масса 1 м пог. длины, кг	12Х1МФ			16Х5М			12Х1МФ			При скорости коррозии 0,1—0,5 мм/год		
				10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)
10	14 (16)	1,6 (2,0)	0,49 0,68	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
15	18 (20)	1,6 (2,0)	0,55 0,71	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
20	25	1,6 (2,0)	0,93 1,13	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
25	32	2,0 (2,5)	1,39 1,63	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
32	38	2,0 (2,5)	1,48 1,76	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
40	45	2,0 (3,0)	1,78 2,15	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
50	57	2,5 (3,0)	2,62 3,11	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+

$D_y, mm$	$D_{n, mm}$	Толщина стены $S, mm$	Масса 1 м <sup>3</sup> пол. длины, кг	12Х1МФ				15Х5М				15Х5М-У				12Х1МФ				При скорости коррозии до 0,1 мм/год			
				10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)	6,3 (63)
65	76	3,5	6,26	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
		4,0	7,10	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	80	5,0	8,75	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
		4,0	7,38	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	80	5,0	10,36	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
		6,0	12,28	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	100	108	4,0	10,26	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		5,0	12,70	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
		6,0	15,09	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	125	133	4,0	12,75	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		(130)	5,0	15,75	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
		6,0	18,79	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	150	158	4,5	17,15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		(160)	6,0	22,64	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+
		8,0	29,79	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		9,0	33,29	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

200	219 (220)	6,0	31,52	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		8,0	41,63	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
		10,0	51,54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		12,0	61,26	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	250	273 (250)	7,0	45,92	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
		8,0	52,28	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
		10,0	64,86	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		12,0	77,24	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		15,0	95,44	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	300	325	8,0	62,54	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		10,0	77,68	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
		12,0	92,63	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		13,0	100,03	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		15,0	114,68	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	350	377	10,0	90,51	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		12,0	108,02	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
		13,0	117,00	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		15,0	133,91	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
	400	426	10,0	102,59	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		12,0	122,52	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	+	
		16,0	161,78	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	
		18,0	215,02	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	

Примечания: 1. Таблица составлена по данным ВСН 380—75.

2. Знаком + обозначены пределы применения труб.

3. В скобках указаны размеры для труб по ТУ 14-3-460—75; 130, 160, 220 и 250 мм — для труб по ГОСТ 991—81.

Таблица 4С. Сортамент труб из сталей марок 12Х18Н10Т и 10Х17Н13М2Т

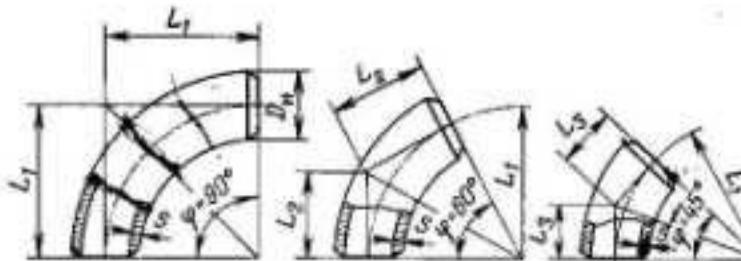
$D_y$ , мм	$D_H$ , мм	Тол- щина стенки $S$ , мм	Масса 1 м длины, кг	При скорости коррозии до 0,1 мм/год		При скорости коррозии 0,1—0,5 мм/год	
				При скорости коррозии 0,1—0,5 мм/год			
				4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)	4,0 (40)
10	14 (16)	1,4	0,43	+	+	+	+
		2,0	0,68	—	—	—	—
15	18 (20)	1,4	0,57	+	+	+	—
		2,0	0,79	—	—	—	+
20	25	1,4	0,81	+	+	+	—
		2,0	1,13	—	—	—	+
25	32	2,5	1,39	—	—	—	+
		1,4	1,05	+	+	+	—
32	38	2,0	1,48	—	—	—	+
		2,5	1,76	—	—	—	+
40	45	2,0	1,78	+	+	+	—
		2,5	2,19	—	—	—	+
		3,0	2,59	—	—	—	+
50	57	2,0	2,12	+	+	+	—
		2,5	2,62	—	—	—	+
		3,0	3,11	—	—	—	+
65	76	2,0	2,71	+	+	+	—
		2,5	3,36	—	—	—	+
		3,0	4,00	—	—	—	+
80	89	4,0	5,23	—	—	—	+
		3,0	5,40	+	+	+	—
		3,5	6,25	—	—	—	+
100	108	5,0	5,75	—	—	—	+
		3,0	6,36	+	+	+	—
		4,0	8,38	—	—	—	+
125	133 (130)	5,0	10,36	—	—	—	+
		3,6	9,02	+	+	+	—
		4,0	10,26	—	—	—	+
150	159 (160)	5,0	12,70	—	—	—	+
		6,0	15,09	—	—	—	—
		3,5	11,18	+	+	+	—
200	219 (220)	4,0	12,75	—	—	—	+
		5,0	15,75	—	—	—	—
		6,0	18,79	—	—	—	+
250	273 (250)	8,0	24,66	—	—	—	—
		4,0	15,29	+	+	+	—
		5,0	18,99	—	—	—	+
300	325	6,0	22,64	—	—	—	—
		8,0	29,79	—	—	—	+
		4,0	21,21	+	—	—	—
300	325	5,0	26,39	—	—	—	—
		6,0	31,52	—	—	—	+
		8,0	41,63	—	—	—	—
300	325	10,0	51,54	—	—	—	+
		6,0	39,51	+	+	+	—
		8,0	52,28	—	—	—	+
300	325	10,0	64,96	—	—	—	—
		12,0	77,24	—	—	—	+
		12,0	92,63	+	+	+	+
		15,0	114,68	—	—	—	+

Примечания: 1. Таблица составлена по данным ВСН 360—75.

2. Знаком + обозначены пределы применения труб.

3. В скобках указаны наружные диаметры 16 и 20 мм — для труб по ТУ 14-3-460-75с 130, 160, 220 и 250 мм — для труб по ГОСТ 9941-81.

Таблица 5С. Крутоизогнутые отводы из углеродистой стали



$D_y$ , мм	$D_H$ , мм	Размеры, мм					$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
		$L_1$	$L_2$	$L_3$	$S$		При скорости коррозии	
							до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
40	45	60	35	25	2,5	10,0 (100)	2,5 (25)	
50	57	75	43	30	4,0	10,0 (100)	10,0 (100)	
50	(57)	(100)	(57)	(41)	(5,0)	10,0 (100)	4,0 (40)	
65	76	100	57	41	3,5	10,0 (100)	10,0 (100)	
80	89	120	69	50	3,5	10,0 (100)	4,0 (40)	
100	108	148 (114)	87	62	4,0	10,0 (100)	10,0 (100)	
					6,0	—	—	10,0 (100)
					8,0	—	—	10,0 (100)
125	133	190	110	79	6,0	10,0 (100)	10,0 (100)	
					8,0	—	—	10,0 (100)
					10,0	—	—	10,0 (100)
					12,0	—	—	10,0 (100)
200	219	300	173	124	6,0	6,3 (63)	4,0 (40)	
					8,0	10,0 (100)	6,3 (63)	
					10,0	—	—	10,0 (100)
					12,0	—	—	10,0 (100)
250	273	375	217	155	7,0	6,3 (63)	4,0 (40)	
					10,0	10,0 (100)	6,3 (63)	
					12,0	—	—	10,0 (100)
300	325	480	260	186	8,0	6,3 (63)	4,0 (40)	
					10,0	8,0 (80)	6,3 (63)	
					12,0	10,0 (100)	8,0 (80)	
350	377	525	303	217	10,0	6,3 (63)	4,0 (40)	
					12,0	8,0 (80)	6,3 (63)	
					14,0	10,0 (100)	10,0 (100)	
400	426	600	346	248	10,0	6,3 (63)	4,0 (40)	
					12,0*	8,0 (80)	6,3 (63)	
					14,0	10,0 (100)	8,0 (80)	
500	530	500	289	207	10,0	4,0 (40)	2,5 (25)	
					12,0	—	4,0 (40)	
					14,0*	8,0 (80)	6,3 (63)	
					16,0*	8,0 (80)	6,3 (63)	
600	630	600	345	248	10,0	2,5 (25)	2,5 (25)	
					12,0	4,0 (40)	2,5 (25)	
					16,0*	8,0 (80)	6,3 (63)	
					18,0*	8,0 (80)	6,3 (63)	
					20,0*	10,0 (100)	8,0 (80)	
					10,0	2,5 (25)	2,5 (25)	
					12,0	4,0 (40)	2,5 (25)	
					16,0*	8,0 (80)	6,3 (63)	

Примечания: 1. Сортамент отводов, приведенных в таблице, и их размеры соответствуют ГОСТ 17375-83.

2. Отводы, толщина стенки которых отмечена знаком \*, изготавливают только из стали 09Г2С.

Таблица 6С. Крутоизогнутые отводы из легированной стали

$D_y$ мм	Размеры, мм					При скорости коррозии до 0,1 мм/год	
	$D_u$	$S$	$L_1$	$L_2$	$L_3$	12ХМ1Ф	16Х5М, 16Х5, 15Х5ВФ, 12Х5ВФ
						$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	
40	45	3,5	80	46	33	10,0(100)	10,0(100)
50	57	3 5	100	58	41	—	—
70	76	4 5	140	81	58	—	10,0(100)
80	89	4,5 7	160	92	66	—	10,0(100)
100	108	4 6	150	87	62	10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
125	133	5 7	190	110	79	10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
150	159	7 8	225	130	93	10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
175	194	10 7 9	265	153	110	10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
200	219	12 7 9 11	300	173	124	—	6,3(63) 10,0(100)
250	273	14 9 11 14	375	216	155	6,3(63)	6,3(63)
300	325	16 10 12 14 16 20	450	260	186	10,0(100)	10,0(100)
350	377	12 14 18 22	525	303	217	6,3(63) 10,0(100)	6,3(63)
400	426	14 20 24	600	346	248	10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
450	465	20	675	390	280	10,0(100)	—

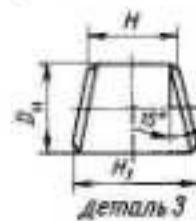
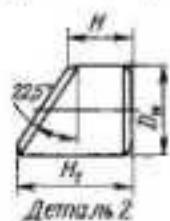
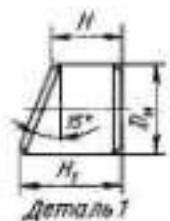
(см. рис. к табл. 5С)

$D_y$ мм	При скорости коррозии до 0,1 мм/год		При скорости коррозии 0,1—0,5 мм/год			
	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М—У	12ХМФ	16Х5М, 16Х5, 15Х5ВФ, 12Х5ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М—У
40	10,0(100)	—	—	4,0(40)	4,0(40)	10,0(100)
50	—	—	—	6,3; 10,0 (63; 100)	6,3; 10,0 (63; 100)	—
70	—	—	—	4,0(40)	4,0(40)	—
80	—	—	—	6,3; 10,0 (63; 100)	6,3; 10,0 (63; 100)	—
100	—	—	—	—	4,0(40)	6,3(63)
125	6,3(63) 10,0(100)	—	—	6,3; 10,0 (63; 100)	6,3; 10,0 (63; 100)	—
150	—	10,0(100)	—	—	10,0(100)	10,0(100)
175	6,3(63) 10,0(100)	10,0(100)	—	—	2,5(25)	—
200	10,0(100)	—	—	4,0; 6,3 (40; 63)	6,3(63)	—
250	10,0(100)	10,0(100)	—	10,0(100)	10,0(100)	—
300	10,0(100)	—	—	2,5(25)	4,0(40)	6,3(63)
350	10,0(100)	—	—	4,0(40)	4,0(40)	—
400	10,0(100)	—	—	6,3(63)	6,3(63)	10,0(100)
450	—	—	—	—	—	—

Примечания: 1. Размеры отводов, приведенные в таблице, взяты по нормали МН.  
 2. Температурные пределы применения отвода соответствуют пределам применения  
 3. Материал отводов приведен по ГОСТ 5832—72.

4754—63.  
 трубы, из которой он изготовлен.

Таблица 7С. Детали сварных отводов из

углеродистой стали на  $P_y$  до 6,3 МПа

$D_y$ , мм	$D_x \times S$ , мм	$r$ , мм	$P_y$ , МПа ( $\text{кгс}/\text{см}^2$ ), не более			
			Электросварные трубы			
			При скорости коррозии			
			до 0,1 мм/год	0,1–0,5 мм/год		
150	159×4,0 159×4,5 159×6,0 159×8,0 159×10,0	300	2,5(25) — — — —	1,0(10) — 2,5(25) — —		
200	219×6,0 219×8,0 219×12,0	400	2,5(25) — —	1,0(10) 2,5(25) —		
250	273×6,0 273×7,0 273×8,0 273×10,0 273×12,0	500	2,5(25) — — — —	1,0(10) — 2,5(25) — —		
300	325×6,0 325×8,0 325×10,0 325×12,0	600	2,5(25) — — —	1,0(10) 2,5(25) — —		
350	377×9,0 377×12,0 377×16,0	700	— — —	— — —		
400	426×7,0 426×8,0 426×10,0 426×12,0 426×16,0	800	2,5(25) — — — —	1,0(10) 1,6(16) 2,5(25) — —		

Примечания: 1. Размеры деталей соответствуют ОСТ 36-43-81.

2. Условия применения деталей соответствуют ОСТ 36-41-81.

3. Приведенные в таблице детали отводов позволяют собирать отводы с углом 30°.

$D_y$ , мм	$D_x \times S$ , мм	$r$ , мм	$P_y$ , МПа ( $\text{кгс}/\text{см}^2$ ), не более			
			Бесшовные трубы			
			При скорости коррозии			
			до 0,1 мм/год	0,1–0,5 мм/год		
			—	—		
150	159×4,0 159×4,5 159×6,0 159×8,0 159×10,0	300	4,0(40) 6,3(63) — — —	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63) — 6,3(63)	59 102 91 158 118 204	
200	219×6,0 219×8,0 219×12,0	400	4,0(40) 6,3(63) —	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63)	78 137 120 211 156 274	
250	273×6,0 273×7,0 273×8,0 273×10,0 273×12,0	500	4,0(40) — — 6,3(63) —	1,6(16) 2,5(25) 4,0(40) 6,3(63)	97 171 151 264 195 342	
300	325×6,0 325×8,0 325×10,0 325×12,0	600	— 4,0(40) 6,3(63) —	— 2,5(25) 4,0(40) 6,3(63)	117 205 181 316 234 410	
350	377×9,0 377×12,0 377×16,0	700	4,0(40) 6,3(63) —	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63)	137 238 212 368 274 476	
400	426×7,0 426×8,0 426×10,0 426×12,0 426×16,0	800	4,0(40) — 6,3(63) — —	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63)	158 272 243 420 315 544	

45°, 60° и 90°, показанные ниже.

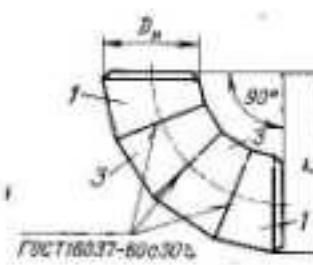
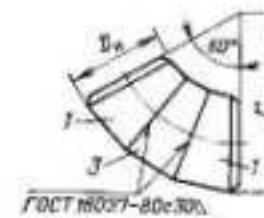
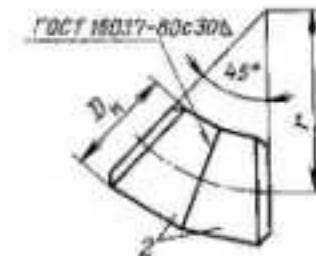
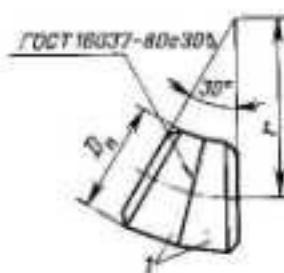


Таблица 8С. Детали отводов сварных из легированной

$D_y$	$D_h \times S$ , мм	$r_s$ , мм		При скорости коррозии до 0,1 мм/год		
				15Х5М, 15Х5, 15Х6ВФ, 12Х8ВФ	12ХМ1Ф	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т
		номиналь- ное значение	допустимое отклоне- ние			

 $P_y$ , МПа (кгс/см<sup>2</sup>)

150	159×4,5 159×6 159×7 159×8	225	±3	4,0(40) — 6,3(63) —	4,0(40) — 6,3(63) —	— — — —
175	194×6 194×7 194×8 194×9	265	±3	6,3(63) — — —	6,3(63) — — —	— — — —
200	219×7 219×10	300	±4	6,3(63) —	6,3(63) —	— 6,3(63)
250	273×7 273×8 273×9 273×11 273×12	375	±4	4,0(40) — 6,3(63) — —	4,0(40) — 6,3(63) — —	— — — — —
300	325×9 325×10 325×12 325×14	450	±5	4,0(40) — — 6,3(63)	4,0(40) — — 6,3(63)	— — — —
350	377×10 377×12 377×14 377×16	525	±5	— 4,0(40) — 6,3(63)	4,0(40) — — —	— — — —
400	426×11 426×12 426×16 426×18	600	±5	— 4,0(40) — 6,3(63)	4,0(40) — — —	— — — —

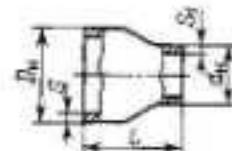
стали на  $P_y$  до 6,3 МПа (см. рис. к табл. 7С)

		При скорости коррозии 0,1—0,5 мм/год				Деталь 1 — полусектор $16^\circ$		Деталь 2 — полусектор $22-30^\circ$		Деталь 3 — сектор $30^\circ$	
		15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ	12ХМ1Ф	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М—У	$H_1$ , мм	$H_{1+}$ , мм	$H_2$ , мм	$H_{2+}$ , мм	$H_3$ , мм	$H_{3+}$ , мм
$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )											

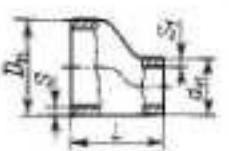
Примечания: 1. Размеры деталей 1 и 2 по МН 4743—63, детали 3 — по МН 4744—63.  
2. Приведенные в таблице детали сварных отводов позволяют собирать отводы с углом  $30^\circ$ ,  $45^\circ$ ,  $60^\circ$  и  $90^\circ$  (см. рис. к табл. 7С).  
3. Выбор труб для деталей сварных отводов производить в соответствии с табл. 6.

Таблица 9С. Концентрические и эксцентрические переходы из углеродистой стали

Концентрический переход



Эксцентрический переход



Размеры, мм							$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y$	$d_y$	$D_n$	$d_n$	$L$	$S$	$s_1$	При скорости коррозии	
							до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
40	25	45	32	30	2,5 4,0	2,0 4,0	10,0(100) —	2,5(25) 10,0(100)
40	20	45	25	30	2,5 4,0	1,6 3,0	10,0(100) —	2,5(25) 10,0(100)
50	40	45	45	60	4,0 5,0	2,5 4,0	10,0(100) —	6,3(63) 10,0(100)
50	32	57	38	45	4,0 5,0	2,0 4,0	10,0(100) —	6,3(63) 10,0(100)
50	25	57	32	45	4,0 5,0	2,0 3,0	10,0(100) —	6,3(63) 10,0(100)
50	20	57	25	45	4,0 5,0	1,6 3,0	10,0(100) —	6,3(63) 10,0(100)
65	50	76	57	70	3,5 6,0	3,0 5,0	10,0(100) —	4,0(40) 10,0(100)
65	40	76	45	70	3,5 6,0	2,5 4,0	10,0(100) —	4,0(40) 10,0(100)
65	32	76	38	55	3,5 6,0	2,5 3,0	10,0(100) —	4,0(40) 10,0(100)
80	65	89	76	75	3,5 6,0	3,5 5,0	10,0(100) —	4,0(40) 10,0(100)
80	50	89	57	75	3,5 6,0	3,0 4,0	10,0(100) —	4,0(40) 10,0(100)
80	40	89	45	75	3,5 6,0	2,5 4,0	10,0(100) —	4,0(40) 6,3(63)
100	80	108	89	80	4,0 6,0	3,5 6,0	10,0(100) —	4,0(40) 10,0(100)

Продолжение табл. 9С

$D_y$	$d_y$	$D_n$	$d_n$	$L$	$S$	$s_1$	Размеры, мм		$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
							При скорости коррозии			
							до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год		
100	65	108	76	80	4,0 6,0	3,5 5,0	10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
100	50	108	57	80	4,0 6,0	3,0 4,0	10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
125	100	133	108	100	5,0 8,0	4,0 6,0	10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
125	80	133	89	100	4,0 6,0 8,0	3,5 5,0 6,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)		
125	65	133	76	100	5,0 8,0	3,5 5,0	10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
125	50	133	57	100	4,0 8,0	3,0 4,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
150	125	159	133	130	4,5 8,0	4,0 8,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
150	100	159	108	130	4,5 8,0	4,0 6,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
150	80	159	89	75	4,5 8,0	3,5 6,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
150	65	159	76	75	4,5 8,0	3,5 4,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
150	50	159	57	75	4,5 8,0	3,0 4,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
200	150	219	159	140	6,0 10,0	4,5 8,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
200	125	219	133	140	6,0 10,0	4,0 8,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
200	100	219	108	140	6,0 10,0	4,0 6,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
200	80	219	89	95	6,0 10,0	3,5 5,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
200	65	219	76	95	6,0 10,0	3,5 5,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		
200	50	219	57	95	6,0 10,0	3,0 4,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 10,0(100)		

Продолжение табл. 9С

Размеры, мм							$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y$	$d_y$	$D_H$	$d_H$	$L$	$S$	$S_1$	При скорости коррозии	
							до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
250	200	273	219	180	7,0 10,0 12,0	6,0 8,0 10,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)
250	150	173	159	180	7,0 10,0 12,0	4,5 6,0 10,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)
250	125	273	133	180	8,0 10,0 10,0*	4,0 6,0 6,0*	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
250	100	273	108	180	8,0 10,0 10,0*	4,0 5,0 5,0*	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
300	250	325	273	180	8,0 10,0 12,0 10,0	8,0 10,0 12,0 8,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100) 8,0(80)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80) 6,3(63)
300	200	325	219	180	12,0	10,0	10,0(100)	8,0(80)
300	150	325	159	180	8,0 12,0	4,5 8,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 8,0(80)
300	125	325	133	140	8,0 12,0	5,0 8,0	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 8,0(80)
300	100	325	108	140	10,0 12,0	4,0 6,0	8,0(80) 10,0(100)	6,3(63) 8,0(80)
350	300	377	325	220	10,0 12,0 16,0	8,0 10,0 16,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)
350	250	377	273	220	10,0 12,0 16,0	8,0 10,0 16,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)
350	200	377	219	220	12,0 16,0	8,0 10,0	8,0(80) 10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
350	150	377	159	220	12,0 16,0	6,0 8,0	8,0(80) 10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
400	350	426	377	220	10,0 12,0* 16,0	10,0 12,0* 16,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	300	426	325	220	10,0 12,0* 16,0	8,0 10,0 12,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	250	426	273	220	12,0 12,0* 16,0	8,0 10,0* 10,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	200	426	219	220	12,0 12,0* 16,0	6,0 8,0 10,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	150	426	159	220	12,0 12,0* 16,0	8,0 8,0* 10,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
500	400	530	426	300	14,0 14,0* 16,0*	12,0 12,0* 16,0*	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
500	350	530	377	300	14,0 14,0* 16,0*	12,0 12,0* 16,0*	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)

Продолжение табл. 9С

Размеры, мм							$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y$	$d_y$	$D_H$	$d_H$	$L$	$S$	$S_1$	При скорости коррозии	
							до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
350	200	377	219	220	12,0 16,0	8,0 10,0	8,0(80) 10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
350	150	377	159	220	12,0 16,0	6,0 8,0	8,0(80) 10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)
400	350	426	377	220	10,0 12,0* 16,0	10,0 12,0* 16,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	300	426	325	220	10,0 12,0* 16,0	8,0 10,0 12,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	250	426	273	220	12,0 12,0* 16,0	8,0 10,0* 10,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	200	426	219	220	12,0 12,0* 16,0	6,0 8,0 10,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
400	150	426	159	220	12,0 12,0* 16,0	8,0 8,0* 10,0	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
500	400	530	426	300	14,0 14,0* 16,0*	12,0 12,0* 16,0*	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)
500	350	530	377	300	14,0 14,0* 16,0*	12,0 12,0* 16,0*	6,3(63) 8,0(80) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 8,0(80)

Примечания: 1. Сортамент и размеры переходов, приведенные в таблице, соответствуют ГОСТ 17378-83.

2. Всё переходы, указанные в таблице, изготавливают бесшовными.

3. Переходы, толщина стенок которых отмечена знаком \*, изготавливают только из стали 09Г2С.

Таблица 10С. Переходы концентрические штампованные из

Размеры, мм						При скорости коррозии до 0,1 мм/год	
						$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y/d_y$	$D_u$	$s$	$d_s$	$S_g$	$L$	12ХМ1Ф	15Х5М, 15Х5ВФ
50/25	57	4 5	32	2,5 3,5	75	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ —
50/32	57	5	38	3,5	75	$\leq 10,0(100)$	$\leq 10,0(100)$
50/40	57	3 5	45	2,5 3,5	75	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ —
70/40	76	3,5 5	45	2,5 4	85	$\leq 10,0(100)$	$\leq 10,0(100)$
70/50	76	4 5	57	3 5	85	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ —
80/40	89	4,5 7	45	2,5 3,5	100	$\leq 10,0(100)$	$\leq 10,0(100)$
80/50	89	4,5 7	57	3,5 5	100	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ —
100/50	108	4,5 8	57	4 5	100	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
100/70	108	4 6	76	3,5 3,5	100	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
100/80	108	4 6	89	3,5 6	100	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
125/70	133	6 9	76	3,5 5	125	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ —
125/80	133	5 7	89	3,5 4,5	125	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
125/100	133	5 7 9	108	4 6 8	125	$10,0(100)$ — —	$6,3(63)$ $10,0(100)$ —
150/80	159	6 8	89	4,5 6	140	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
150/100	159	6 8 10	108	4 6 8	140	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ —

легированной стали (см. рис. к табл. 9С)

При скорости коррозии до 0,1 мм/год		При скорости коррозии 0,1—0,5 мм/год				
		$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более				
		12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М-V	12ХМ1Ф	15Х5М, 15Х5ВФ, 10Х17Н13М2Т	15Х5М-V
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3, 100$
		$\leq 10,0(100)$ $\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ $\leq 10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3, 100$	—
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$6,3(63)$
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$10,0(100)$
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	—
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$\leq 6,3(63)$
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 10,0(100)$ $10,0(100)$	—
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	—
		$\leq 10,0(100)$ —	—	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$
		—	—	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$10,0(100)$
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$
		—	—	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$6,3(63)$
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$
		—	—	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$10,0(100)$
		$6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$4,0(40)$ $6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$4,0(40)$ $6,3(63)$ $10,0(100)$	$10,0(100)$
		$6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$10,0(100)$
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$ $6,3(63)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$ $10,0(100)$	$10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$ $10,0(100)$	—
		$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	—	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$
		—	—	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$6,3; 10,0$ $(63; 100)$	$10,0(100)$

Продолжение табл. 10С

Размеры, мм						При скорости коррозии до 0,1 мм/год	
						$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y/d_y$	$D_n$	$S$	$d_n$	$S_2$	$L$	12XM1Ф	15ХМ, 15Х5, 15Х5ВФ
150/125	159	6 8	133	5 7	140	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
175/100	194	10 7 9	108	9 4 6	150	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
175/125	194	12 7 9	133	8 6 7	150	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
175/150	194	12 6 8 10 12	159	9 4,5 7 7 10	150	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — — —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ $\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$
200/100	219	8 10 12 14	108	4,5 6 8 8	180	$\leq 10,0(100)$ — — —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —
200/125	210	8 10	133	5 7	180	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
200/150	219	12 14 8 10	159	9 9 6 8	180	$\leq 10,0(100)$ — — $\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ $\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$
200/175	219	12 14 8 10	194	10 10 7 9	180	$\leq 10,0(100)$ — — $\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ $\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$
250/125	273	12 14 9 12	133	11 12 6 7	190	$\leq 10,0(100)$ — — $\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 10,0(100)$ — $\leq 10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$
250/150	273	16 9 12	159	9 7 8	190	$\leq 10,0(100)$ — —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$
250/175	273	16 9 12	194	10 8 9	190	$\leq 10,0(100)$ — —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$
250/200	273	16 9 12	219	9 10 14	190	$\leq 10,0(100)$ — —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$

При скорости коррозии до 0,1 мм/год						При скорости коррозии 0,1–0,5 мм/год					
						$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более					
$D_y/d_y$	$D_n$	$S$	$d_n$	$S_2$	$L$	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15ХМ-V	12XM1Ф	15Х6М, 15Х5, 15Х5ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х3М-V
150/125	159	6 8	133	5 7	140	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 10,0(100)$ $10,0(100)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
175/100	194	10 7 9	108	9 4 6	150	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	— —	$10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$10,0(100)$ $\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$10,0(100)$ — —	— —
175/125	194	12 7 9	133	8 6 7	150	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	— —	$\leq 10,0(100)$ $\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$10,0(100)$ $\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$10,0(100)$ — —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
175/150	194	12 6 8 10 12	159	9 4,5 7 7 10	150	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — — —	$\leq 10,0(100)$ — —	$10,0(100)$ $\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$	$10,0(100)$ — —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	— —
200/100	219	8 10 12 14	108	4,5 6 8 8	180	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —	$\leq 10,0(100)$ $\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ —	— —
200/125	210	8 10	133	5 7	180	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
200/150	219	12 14 8 10	159	9 9 6 8	180	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
200/175	219	12 14 8 10	194	10 10 7 9	180	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 2,5(25)$ $4,0; 6,3$ $(40; 63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ —	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$
250/125	273	12 14 9 12	133	11 12 6 7	190	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ —
250/150	273	16 9 12	159	9 7 8	190	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ —
250/175	273	16 9 12	194	10 8 9	190	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ —
250/200	273	16 9 12	219	9 10 14	190	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$ — —	$\leq 10,0(100)$ —	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 4,0(40)$ $6,3(63)$	$\leq 6,3(63)$ $10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ —

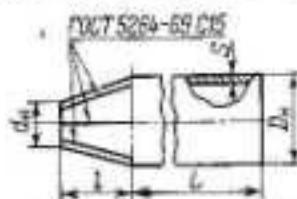
*Продолжение табл. 10с*

Размеры, мм						При скорости коррозии до 0,1 мм/год	
						$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y/d_y$	$D_B$	$S$	$d_B$	$S_2$	$L$	12ХМ1Ф	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ
300/150	325	10	159	7	225	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		14		8			
		18		10			
300/175	325	10	194	8	225	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		12		9			
		16		12			
		18		12			
300/200	325	10	219	9	225	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		14		10			
		18		14			
300/250	325	10	273	9	225	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		12		12			
		16		12			
		18		16			
350/175	377	10	194	7	300	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		14		9			
		17		9			
		20		12			
350/200	377	12	219	9	300	$\leq 10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		16		10			
		20		14			
350/250	377	12	273	9	300	$\leq 10,0(100)$	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		16		12			
		20		16			
350/300	377	12	325	10	300	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		16		14			
		20		18			
400/200	426	12	219	9	350	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		16		10			
		18		10			
		22		14			
400/250	426	12	273	9	350	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		16		12			
		18		12			
		22		16			
400/300	426	12	325	10	350	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		16		12			
		18		16			
		22		18			
400/350	426	12	377	11	350	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)	$\leq 6,3(63)$ 10,0(100)
		16		16			
		18		16			
		22		20			

**Примечания:** 1. Размеры концентрических переходов, указанные в таблице, взяты из ГОСТ 5632-72.  
2. Температурные пределы применения переходов должны приниматься по табл. 6.  
3. Материал переходов принимают по ГОСТ 5632-72.

по нормали МН 4759-63.  
как для труб из сталей тех же марок.

Таблица 11С. Размеры лепестковых переходов из углеродистой стали

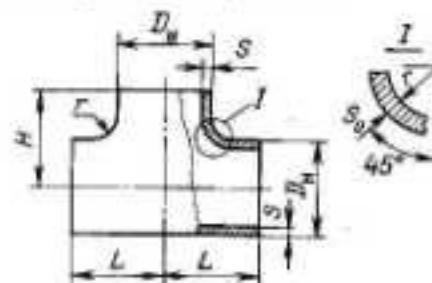


Размеры, мм						Число лепестков
D_y	D_n	d_y	d_n	t	s	
100	108(114)	65	75	100(110)	4,0	4
		80	88	60(75)	5,0 6,0 8,0	
125	133	80	88	130	4,0 5,0 6,0	4
		100	107(113)	75(60)	8,0 10,0	
150	159	80	88	200	4,0 4,5	4
		100	107(113)	150(130)	6,0	
		125	131	80	8,0	
		100	107(113)	320(300)	10,0 12,0	
200	219	125	131	250	6,0 8,0	6
		150	157	175	10,0 12,0 16,0	
250	273	150	157	330	6,0 7,0 8,0	6
		200	217	160	10,0 12,0 16,0	
		250	270	160	12,0 16,0 20,0	
		300	325	217	310	
350	377	200	217	450	9,0	6
		250	270	300	12,0	
		300	321	160	16,0	
400	426	200	217	600	7,0	6
		250	270	450	8,0	
		300	321	300	10,0	
		350	373	150	12,0	
500	530	300	321	600	7,0	6
		350	373	450	8,0	
		400	421	310	10,0	
					12,0	

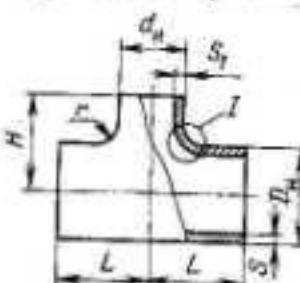
Примечание. Пределы применения лепестковых переходов следует принимать такие же, как для труб, из которых они изготовлены, но не более 1,5 МПа (15 кгс/см<sup>2</sup>).

Таблица 12С. Бесшовные равнопроходные и переходные тройники из углеродистой стали

Равнопроходный тройник



Переходный тройник



D_y	d_y	D_n	d_n	Размеры, мм					Давление P_y, МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
				L	H	S	S_1	S_0		
do 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год									
40	40	45	45	40	40	2,5	—	2,5	10,0(100) 2,5(25)	
50	50	57	57	50	45	4,0	—	4,0	10,0(100) 10,0(100)	
65	65	76	76	65	60	3,0	—	3,0	12,5 10,0(100) 4,0(40)	
65	50	76	57	65	60	5,0	—	5,0	— 10,0(100)	
65	40	76	45	65	60	3,0	2,5	3,0	10,0(100) 10,0(100)	
80	80	89	89	80	70	6,0	—	6,0	6,3(63) 4,0(40)	
80	65	89	76	80	70	6,0	—	6,0	10,0(100) 10,0(100)	
80	50	89	57	80	70	3,5	3,0	3,5	6,3(63) 4,0(40)	
100	100	108	108	100	80	6,0	4,0	6,0	10,0(100) 10,0(100)	
100	80	108	89	100	80	4,0	—	4,0	10,0(100) 10,0(100)	
100	65	108	76	100	80	6,0	—	6,0	17,0 6,3(63) 2,5(25)	
100	80	108	89	100	80	4,0	4,0	4,0	10,0(100) 10,0(100)	
100	65	108	76	100	80	6,0	6,0	6,0	10,0(100) 10,0(100)	
100	80	108	89	100	80	4,0	4,0	4,0	10,0(100) 10,0(100)	
100	80	108	89	100	80	6,0	8,0	8,0	— 10,0(100)	
100	65	108	76	100	80	6,0	6,0	6,0	6,3(63) 4,0(40)	
100	80	108	89	100	80	8,0	8,0	8,0	10,0(100) 10,0(100)	
100	65	108	76	100	80	6,0	6,0	6,0	6,3(63) 4,0(40)	
100	80	108	89	100	80	8,0	8,0	8,0	— 10,0(100)	
125	125	133	133	110	95	4,0	—	4,0	20 6,3(63) 2,5(25)	
125	100	133	108	110	95	6,0	—	6,0	8,0(80) 6,3(63)	
125	80	133	89	110	95	8,0	—	8,0	10,0(100) 10,0(100)	
125	100	133	108	110	95	4,0	4,0	4,0	6,3(63) 2,5(25)	
125	80	133	89	110	95	6,0	5,0	6,0	8,0(80) 6,3(63)	
125	100	133	108	110	95	8,0	6,0	9,0	10,0(100) 10,0(100)	
125	80	133	89	110	95	4,0	3,5	4,0	6,3(63) 2,5(25)	
125	80	133	89	110	95	6,0	5,0	6,0	8,0(80) 6,3(63)	
125	80	133	89	110	95	8,0	6,0	9,0	10,0(100) 10,0(100)	

Продолжение табл. 12 С

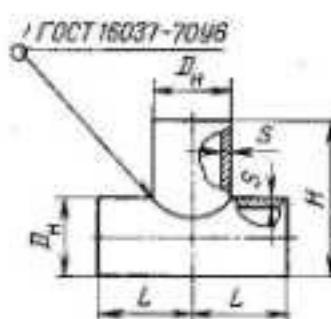
Размеры, мм										Давление $P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y$	$d_y$	$D_B$	$d_B$	$L$	$H$	$S$	$S_1$	$S_2$	$\sigma$ , не более	При скорости коррозии	
										до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
150	150	159	159	130	110	4,5	—	4,5	—	4,0(40)	2,5(25)
					6,0	—	6,5	6,3(63)	4,0(40)		
					8,0	—	9,0	10,0(100)	8,0(80)		
150	125	159	133	130	110	4,5	4,0	4,5	25	4,0(40)	2,5(25)
					6,0	5,0	6,0	6,3(63)	4,0(40)		
					8,0	6,0	9,0	10,0(100)	8,0(80)		
150	100	159	108	130	110	4,5	4,0	4,5	—	4,0(40)	2,5(25)
					6,0	4,0	6,0	6,3(63)	4,0(40)		
					8,0	5,0	9,0	10,0(100)	8,0(80)		
200	200	219	219	160	140	6,0	—	6,0	25	4,0(40)	2,5(25)
					8,0	—	8,0	6,3(63)	4,0(40)		
					10,0	—	12,0	10,0(100)	8,0(80)		
200	150	219	159	160	140	6,0	4,5	6,0	—	4,0(40)	2,5(25)
					8,0	6,0	8,0	6,3(63)	4,0(40)		
					10,0	8,0	12,0	10,0(100)	8,0(80)		
200	125	219	133	160	140	6,0	4,0	6,0	—	4,0(40)	2,5(25)
					8,0	5,0	8,0	6,3(63)	4,0(40)		
					10,0	8,0	12,0	10,0(100)	8,0(80)		
250	250	273	273	190	175	8,0	—	8,0	30	4,0(40)	4,0(40)
					10,0	—	10,0	6,3(63)	6,3(63)		
					12,0	—	15,0	10,0(100)	10,0(100)		
250	200	273	219	190	175	8,0	6,0	8,0	—	4,0(40)	4,0(40)
					10,0	8,0	10,0	6,3(63)	6,3(63)		
					12,0	10,0	15,0	10,0(100)	10,0(100)		
250	150	273	159	190	175	8,0	4,5	8,0	—	6,3(63)	4,0(40)
					10,0	6,0	10,0	8,0(80)	6,3(63)		
					12,0	8,0	15,0	10,0(100)	10,0(100)		
300	300	325	325	220	200	8,0	—	8,0	—	4,0(40)	2,5(25)
					10,0	—	12,0	6,3(63)	6,3(63)		
					12,0	—	16,0	10,0(100)	8,0(80)		
300	250	325	273	220	200	8,0	7,0	8,0	30	4,0(40)	4,0(40)
					10,0	10,0	12,0	6,3(63)	6,3(63)		
					12,0	10,0	16,0	10,0(100)	8,0(80)		
300	200	325	219	220	200	8,0	6,0	8,0	—	4,0(40)	4,0(40)
					10,0	8,0	12,0	8,0(80)	6,3(63)		
					12,0	8,0	16,0	10,0(100)	10,0(100)		
350	350	377	377	240	225	9,0	—	9,0	30	4,0(40)	2,5(25)
					12,0	—	18,0	10,0(100)	8,0(80)		
350	300	377	325	240	225	9,0	8,0	9,0	—	4,0(40)	4,0(40)
					12,0	10,0	18,0	10,0(100)	8,0(80)		
350	250	377	273	240	225	9,0	8,0	9,0	—	4,0(40)	4,0(40)
					12,0	10,0	18,0	10,0(100)	8,0(80)		
400	400	426	426	270	250	10,0	—	12,0	30	4,0(40)	4,0(40)
					16,0	—	20,0	10,0(100)	8,0(80)		
400	350	426	377	270	250	10,0	9,0	12,0	—	4,0(40)	4,0(40)
					16,0	12,0	20,0	10,0(100)	8,0(80)		
400	300	426	325	270	250	10,0	8,0	12,0	—	4,0(40)	4,0(40)
					16,0	10,0	20,0	10,0(100)	8,0(80)		

Примечания: 1. Сортамент и размеры тройников, приведенных в таблице, соответствуют ГОСТ 17376—83.

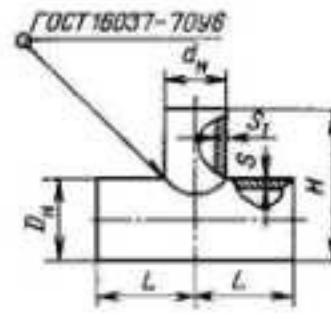
2. Радиус  $r$  должен быть не менее  $S$ .

Таблица 13С. Сварные равнопроходные и переходные тройники из углеродистой стали

Равнопроходный тройник



Переходный тройник



Размеры, мм								$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
$D_y$	$d_y$	$D_B$	$d_B$	$L$	$H$	$S$	$S_1$	При скорости коррозии	
								до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
65	65	76	76	140	140	6	—	10,0(100)	6,3(63)
65	40	76	45	140	140	6	3	10,0(100)	10,0(100)
65	50	76	57	140	140	6	5	10,0(100)	10,0(100)
80	80	89	89	150	150	6	—	6,3(63)	4,0(40)
80	50	89	57	140	150	6	4	10,0(100)	10,0(100)
80	65	89	76	140	150	6	6	6,3(63)	—
100	100	108	108	160	160	8	—	10,0(100)	6,3(63)
100	80	108	89	150	160	8	8	10,0(100)	6,3(63)
125	125	133	133	170	170	8	—	6,3(63)	4,0(40)
125	80	133	89	150	170	10	6	10,0(100)	6,3(63)
125	100	133	108	160	170	8	8	6,3(63)	4,0(40)
150	150	159	159	190	190	8	—	6,3(63)	4,0(40)
150	80	159	89	150	190	12	6	10,0(100)	6,3(63)
150	100	159	108	160	190	8	6	6,3(63)	4,0(40)
150	125	159	133	170	190	8	10	6,3(63)	6,3(63)

Продолжение табл. 13С

$D_y$	$d_y$	$D_h$	$d_h$	Размеры, мм			$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более		
				При скорости коррозии					
				$L$	$H$	$S$	$S_1$	до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
200	200	219	219	220	220	10	—	6,3(63)	2,5(25)
						16	—	10,0(100)	4,0(40)
200	125	219	133	170	220	16	10	10,0(100)	6,3(63)
200	150	219	159	200	220	10	8	6,3(63)	4,0(40)
250	250	273	273	250	25	12	—	10,0(100)	6,3(63)
						16	—	4,0(40)	2,5(25)
						20	—	6,3(63)	4,0(40)
250	125	273	133	170	250	20	10	10,0(100)	6,3(63)
250	150	273	159	200	250	20	12	10,0(100)	6,3(63)
250	200	273	219	220	250	12	10	6,3(63)	2,5(25)
						16	12	6,3(63)	4,0(40)
300	300	325	325	270	270	10	—	4,0(40)	2,5(25)
						16	—	6,3(63)	4,0(40)
						25	—	10,0(100)	6,3(63)
300	150	325	159	200	270	25	12	10,0(100)	6,3(63)
300	200	325	219	220	270	16	10	6,3(63)	4,0(40)
300	250	325	273	250	270	10	8	4,0(40)	2,5(25)
						15	10	6,3(63)	4,0(40)
						25	20	10,0(100)	6,3(63)
350	350	377	377	300	300	12	—	4,0(40)	2,5(25)
						16	—	6,3(63)	4,0(40)
						25	—	10,0(100)	6,3(63)
350	200	377	219	220	300	16	10	6,3(63)	4,0(40)
350	250	377	273	250	300	16	10	6,3(63)	4,0(40)
350	300	377	325	270	300	12	10	4,0(40)	2,5(25)
						16	10	6,3(63)	4,0(40)
						25	25	10,0(100)	6,3(63)
400	400	426	426	320	320	16	—	4,0(40)	2,5(25)
						20	—	6,3(63)	4,0(40)
400	250	426	273	250	320	16	10	4,0(40)	2,5(25)
400	300	426	325	270	320	16	10	4,0(40)	2,5(25)
400	350	426	377	300	320	16	12	4,0(40)	2,5(25)
						200	20	6,3(63)	4,0(40)

Примечание. Сортамент и размеры тройников, приведенных в таблице, соответствуют ОСТ 36-46-81.

Таблица 14С. Эллиптические заглушки из углеродистой стали

$D_y$	$D_h$	Размеры, мм			$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> ), не более	
		При скорости коррозии				
		$d_y$	$H$	$S$	до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
25	32	15	—	2,0	10,0(100)	—
			—	3,0	—	10,0(100)
32	38	20	—	2,0	10,0(100)	10,0(100)
			—	3,0	—	10,0(100)
40	45	25	—	2,5	10,0(100)	2,5(25)
			—	4,0	—	10,0(100)
50	57	30	—	3,0	10,0(100)	4,0(40)
			—	5,0	—	10,0(100)
65	76	40	—	3,5	10,0(100)	4,0(40)
			—	6,0	—	10,0(100)
80	89	45	—	3,5	10,0(100)	4,0(40)
			—	8,0	—	10,0(100)
100	108	50	—	4,0	10,0(100)	4,0(40)
			—	8,0	—	10,0(100)
125	133	55	—	4,0	6,3(63)	4,0(40)
			—	8,0	10,0(100)	10,0(100)
150	159	65	—	4,5	6,3(63)	4,0(40)
			—	8,0	10,0(100)	10,0(100)
200	219	75	—	8,0	10,0(100)	6,3(63)
			—	10,0	—	10,0(100)
250	273	85	—	8,0	6,3(63)	4,0(40)
			—	12,0	10,0(100)	10,0(100)
300	325	100	—	10,0	8,0(80)	6,3(63)
			—	12,0	10,0(100)	8,0(80)
350	377	115	—	9,0	6,3(63)	4,0(40)
			—	12,0	8,0(80)	6,3(63)
400	426	125	—	8,0	6,3(63)	4,0(40)
			—	16,0	10,0(100)	10,0(100)
400	426	125	—	8,0	6,3(63)	4,0(40)
			—	10,0	—	4,0(40)
			—	12,0*	8,0(80)	6,3(63)
			—	16,0	10,0(100)	8,0(80)
500	530	150	—	10,0	4,0(40)	2,5(25)
			—	16,0*	8,0(80)	6,3(63)
			—	20,0*	10,0(100)	8,0(80)

Примечания: 1. Сортамент заглушек и их размеры соответствуют ГОСТ 17379—83.  
2. Заглушки, толщина стенки которых отмечена знаком \*, изготавливают только из стали 09Г2С.

Таблица 15С. Заглушки отбортованные из

Размеры, мм					При скорости коррозии до 0,1 мм/год			
D <sub>y</sub>	D <sub>B</sub>	S	h	h <sub>1</sub>	12ХМ1Ф	15Х5М, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н, 10Х17Н13М2Т	15Х5М-V
50	57	3,0 5,0	25 —	16 17	10,0(100) —	10,0(100) —	10,0(100) —	—
70	76	2,5 5,0	— 21 23	— 6,3; 10,0 (63; 100)	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	—
80	89	4,5 7,0	25 26	10,0(100) —	10,0(100) —	10,0(100) —	—	—
100	108	4,0 6,0 8,0	29 30 32	10,0(100) — —	6,3(63) 10,0(100) —	6,3(63) 10,0(100) —	—	—
125	133	5,0 7,0 9,0	25 37 40	36 — 38	10,0(100) — —	6,3(63) 10,0(100) —	6,3(63) — —	—
150	159	6,0 8,0 10,0	25 44 40	43 — 45	10,0(100) — —	6,3(63) 10,0(100) —	6,3(63) — 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)
200	219	7,0 9,0 11,0 14,0	25 59 40 60	58 10,0(100) — —	6,3(63) 10,0(100) — —	6,3(40) 6,3; 10,0 (63; 100) —	2,5(25) 4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100) —	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)
250	275	7,0 9,0 12,0 16,0	25 73 40 76	72 10,0(100) — —	6,3(63) 10,0(100) — —	6,3(40) 6,3; 10,0 (63; 100) —	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)	— — 6,3(63) 10,0(100)

легированных сталей (см. рис. к табл. 14С)

При скорости коррозии 0,1—0,5 мм/год					
		12ХМ1Ф	15Х5М, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М-V
4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	—	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	—
10,0(100)	—	10,0(100)	10,0(100)	10,0(100)	—
—	—	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	4,0(40) 6,3; 10,0 (63; 100)	6,3(63) 10,0(100)	—
—	—	2,5(25) 4,0; 6,3 (40; 63) 10,0(100)	2,5(25) 4,0; 6,3 (40; 63) 10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)	—
—	—	6,3(63)	6,3(63)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)	6,3(63)
—	—	—	6,3(63)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)	6,3(63)
—	—	—	10,0(100)	10,0(100)	—
—	—	—	—	—	—
—	—	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)	2,5(25) 4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)	6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—

Примечания: 1. Размеры заглушек, приведенные в таблице, взяты по нормали.  
2. Температурные пределы применения заглушек должны приниматься по табл. 6.  
3. Материал заглушек принимают по ГОСТ 5632—72.

МН 4761—63,  
как для труб из аналогичных марок сталей.

Таблица 16С. Плоские заглушки из углеродистой стали



$h=1,4 S_1+2$ ;  $K=1,41 S_1$ ;  $\varphi=45^\circ$  при  $S$  до 12 мм,  $\varphi=30^\circ$  при  $S>12$  мм

$D_y$ , мм	$S$ , мм	При скорости коррозии							
		до 0,1 мм/год				0,1—0,5 мм/год			
		$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )							
		0,6 (6)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	0,6 (6)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)
50	4,0	+	+	+	-	+	-	-	-
	4,5	-	-	-	-	-	-	-	-
	5,0	-	-	-	-	-	+	-	-
	5,5	-	-	-	-	-	-	+	-
	7,0	-	-	-	-	-	-	-	+
65(70)	4,0	+	-	+	-	-	-	-	-
	5,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	6,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	7,0	-	-	-	-	-	+	-	-
	8,0	-	-	-	-	-	-	+	-
	9,0	-	-	-	-	-	-	-	+
	10,0	-	-	-	-	-	-	-	-
80	4,0	+	-	-	-	-	-	-	-
	5,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	6,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	7,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	8,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	9,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	10,0	-	-	-	-	-	-	-	-
100	4,5	+	-	-	-	-	-	-	-
	5,5	-	-	-	-	-	-	-	-
	7,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	8,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	9,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	10,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	12,0	-	-	-	-	-	-	-	-
125	5,5	+	-	-	-	-	-	-	-
	7,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	9,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	10,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	11,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	13,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	14,0	-	-	-	-	-	-	-	-

Продолжение табл. 16С

$D_y$ , мм	$S$ , мм	При скорости коррозии							
		до 0,1 мм/год				0,1—0,5 мм/год			
		$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )							
		0,6 (6)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	0,6 (6)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)
150	7,0	+	-	-	-	-	-	-	-
	9,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	10,0	-	-	-	-	-	+	-	-
	11,0	-	-	-	-	-	-	+	-
	13,0	-	-	-	-	-	-	-	+
	14,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	16,0	-	-	-	-	-	-	-	+
200	9,0	+	-	-	-	-	-	-	-
	11,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	13,0	-	-	-	-	-	-	+	-
	14,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	15,0	-	-	-	-	-	-	-	+
	17,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	18,0	-	-	-	-	-	-	-	+
250	21,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	11,0	+	-	-	-	-	-	-	-
	14,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	15,0	-	-	-	-	-	-	+	-
	17,0	-	-	-	-	-	-	-	+
	21,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	25,0	-	-	-	-	-	-	-	-
300	13,0	+	-	-	-	-	-	-	-
	16,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	17,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	20,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	24,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	25,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	30,0	-	-	-	-	-	-	-	-
350	15,0	+	-	-	-	-	-	-	-
	19,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	24,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	30,0	-	-	-	-	-	-	-	-
	32,0	-	-	-	-	-	-	-	-

Примечания: 1. Материал — Ст3сп по ГОСТ 380—71.  
2. Знаком + обозначены пределы применения.  
3. Температурные пределы применения от -15 до +200 °С.

Таблица 17С. Плоские заглушки из легированной стали на  $P_y$  до 2,5 МПа

а

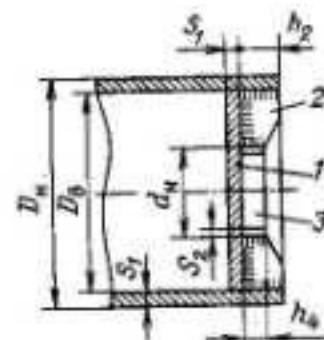
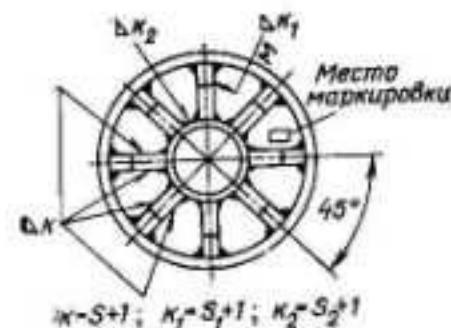
б

$D_y$ , мм	$D_{y'}$ , мм	$S$ , мм	При скорости коррозии					
			до 0,1 мм/год		0,1–0,5 мм/год		$P_y$ , МПа (кгс/см²)	
			15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	—	—
50	51 (53)	4	≤1,6(16)	≤1,6(16)	—	≤0,6(6)	2,5(25)	1,0(10) (кгс/см²)
		4,5	2,5(25)	2,5(25)	—	1,0(10)		
		5,0	—	—	—	—		
		5,5	—	—	≤1,0(10)	1,6(16)		
		6	—	—	—	2,5(25)		
		7	—	—	1,6; 2,5 (16; 25)	—		
		8	—	—	—	—		
70	69 (71)	4	≤1,0(10)	≤1,0(10)	—	—	2,5(25)	1,6(16) (кгс/см²)
		4,5	1,6(16)	—	—	—		
		5,0	—	1,6(16)	—	—		
		5,5	2,5(25)	—	≤0,6(6)	1,0(10)		
		6,0	—	2,5(25)	—	—		
		7,0	—	—	1,0(10)	1,6(16)		
		8,0	—	—	1,6(16)	2,5(25)		
80	82 (83)	4,0	≤0,6(6)	≤0,6(6)	—	—	2,5(25)	1,0(10) (кгс/см²)
		4,5	1,0(10)	1,0(10)	—	—		
		5,0	1,6(16)	1,6(16)	—	—		
		5,5	—	—	—	—		
		6,0	—	2,5(25)	—	—		
		7,0	2,5(25)	2,5(25)	≤0,6(6)	1,6(16)		
		9,0	—	—	1,0; 1,6 (10; 16)	2,5(25)		
100	100 (101)	11,0	—	—	2,5(25)	—	2,5(25)	1,6(16) (кгс/см²)
		4,0	≤0,6(6)	—	—	—		
		4,5	—	≤0,6(6)	—	—		
		5,5	1,0(10)	1,0(10)	—	—		
		7,0	1,6(16)	1,6(16)	—	—		
		8,0	—	—	0,6(6)	1,0(10)		
		9,0	2,5(25)	2,5(25)	1,0(10)	1,6(16)		
125	125 (123)	10	—	—	1,6(16)	—	2,5(25)	1,6(16) (кгс/см²)
		12	—	—	2,5(25)	2,5(25)		
		5,0	≤0,6(6)	≤0,6(6)	—	—		
		7,0	1,0(10)	1,0(10)	—	—		
		8,0	—	—	—	—		
		9,0	1,5(16)	1,5(16)	≤0,6(6)	1,0(10)		
		10,0	2,5(25)	2,5(25)	1,0(10)	—		
150	150 (147)	11,0	—	—	—	1,6(16)	2,5(25)	1,6(16) (кгс/см²)
		12,0	—	—	1,6(16)	2,5(25)		
		14,0	—	—	2,5(25)	—		
		6	≤0,6(6)	≤0,6(6)	—	—		
		7	—	—	—	—		
		8	1,0(10)	1,0(10)	—	—		
		9	—	—	—	≤0,6(6)		
		10,0	1,6(16)	1,6(16)	0,6(6)	1,0(10)		
		11	—	—	—	—		

$D_y$ , мм	$D_{y'}$ , мм	$S$ , мм	При скорости коррозии					
			до 0,1 мм/год		0,1–0,5 мм/год		$P_y$ , МПа (кгс/см²)	
			15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	1,0(10)	1,6(16)
175	182 (176)	7	—	—	—	—	—	—
		8	≤0,6(6)	—	—	—	—	—
		9	—	—	—	—	—	—
		10	1,0(10)	—	—	—	—	—
		11	—	—	—	—	—	—
		12	1,6(16)	—	—	—	—	—
		14	2,5(25)	—	—	—	—	—
		16	—	—	—	—	—	—
		18	—	—	—	—	—	—
		200 (199)	—	—	—	—	—	—
		8	—	—	—	—	—	—
		9	0,6(6)	—	—	—	—	—
		11	1,0(10)	—	—	—	—	—
		13	1,6(16)	—	—	—	—	—
		15	—	—	—	—	—	—
		16	2,5(25)	—	—	—	—	—
		18	—	—	—	—	—	—
		22	—	—	—	—	—	—
		250 (251)	—	—	—	—	—	—
		10	≤0,6(6)	—	—	—	—	—
		12	—	—	—	—	—	—
		13	1,0(10)	—	—	—	—	—
		15	—	—	—	—	—	—
		16	1,6(16)	—	—	—	—	—
		18	2,5(25)	—	—	—	—	—
		20	—	—	—	—	—	—
		21	—	—	—	—	—	—
		24	—	—	—	—	—	—
		26	—	—	—	—	—	—
		28	—	—	—	—	—	—
		300 (301)	—	—	—	—	—	—
		12	≤0,6(6)	—	—	—	—	—
		14	—	—	—	—	—	—
		15	1,0(10)	—	—	—	—	—
		17	—	—	—	—	—	—
		19	1,6(16)	—	—	—	—	—
		20	—	—	—	—	—	—
		21	—	—	—	—	—	—
		24	2,5(25)	—	—	—	—	—
		26	—	—	—	—	—	—
		28	—	—	—	—	—	—
		32	—	—	—	—	—	—
		357	—	—	—	—	—	—
		14	≤0,6(6)	—	—	—	—	—
		18	1,0(10)	—	—	—	—	—
		19	—	—	—	—	—	—
		22	1,6(16)	—	—	—	—	—
		24	—	—	—	—	—	—
		28	2,5(25)	—	—	—	—	—

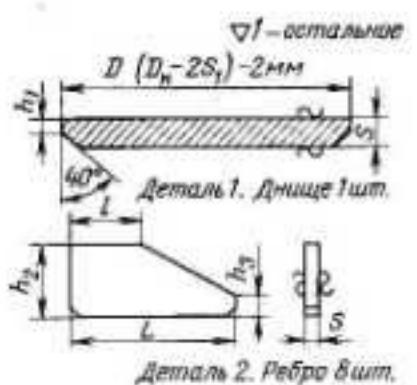
Примечания: 1. Применение плоских заглушек из austenитных сталей допускается только при выполнении их по типу б и соблюдении условия  $I = \sqrt{(D_y + S)S}$ .  
 2. Температурные пределы применения применяют по табл. 9, как для фланцев из сталей тех же марок.  
 3. Материал заглушек применяют по ГОСТ 5632–72.

Таблица 18С. Заглушки (днища) плоские



D_g, mm	D_h, mm	S, mm	При скорости коррозии							
			до 0,1 мм/год				0,1—0,5 мм/год			
			0,6 (6)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	0,6 (6)	1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)
400	412	7,0	—	—	+	—	—	—	—	—
		10,0	—	—	—	+	—	—	—	—
		8,0	—	—	—	—	—	—	—	—
		12,0	—	—	—	+	—	—	—	—
		10,0	—	—	—	—	—	—	—	—
500	516	7	+	—	—	—	—	—	—	—
		11	—	—	—	+	—	—	—	—
		8	—	—	—	—	—	—	—	—
		12	—	—	—	—	—	—	—	—
		10	—	—	—	—	—	—	—	—
		14	—	—	—	—	—	—	—	—
600	616	12	—	—	—	—	—	—	—	—
		16	—	—	—	—	—	—	—	—
		14	—	—	—	—	—	—	—	—
		10	—	—	—	—	—	—	—	—
		18	—	—	—	—	—	—	—	—
		14	—	—	—	—	—	—	—	—

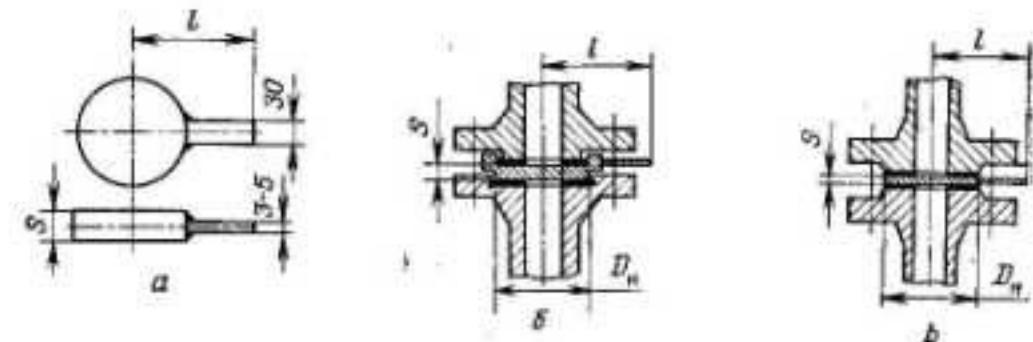
ребристые из углеродистой стали



Размеры детали 1, мм	Размеры детали 2, мм						Размеры детали 3, мм		
	S	h_1	S	L	h_2	h_3			
7	1,5—2	7	150	75	75	65	108	4	80
10	—	—	—	—	—	—	—	—	—
8	2—3	8	150	110	75	65	108	4	80
12	—	—	—	—	—	—	—	—	—
10	2—3	10	—	125	75	65	108	4	80
14	—	—	—	—	—	—	—	—	—
7	1,5—2	7	—	10	75	65	108	4	80
10	—	—	—	—	—	—	—	—	—
8	2	8	150	125	75	75	133	4	80
12	—	—	—	—	—	—	—	—	—
10	2—3	10	190	140	—	—	—	—	—
14	—	—	—	—	—	—	—	—	—
12	2—4	12	—	160	—	—	—	—	—
16	—	—	—	—	—	—	—	—	—
8	2—3	8	—	125	75	85	159	4,5	80
12	—	—	—	—	—	—	—	—	—
10	2—3	10	—	145	—	—	—	—	—
14	—	—	—	—	—	—	—	—	—
12	2—4	12	240	165	—	—	—	—	—
16	—	—	—	—	—	—	—	—	—
14	2—4	14	—	190	—	—	—	—	—
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—

Примечания: 1. Материал — Ст3сп по ГОСТ 380—71.  
2. Знаком + обозначены заглушки, рекомендуемые к применению.  
3. Температурные пределы применения от -15° до +200°С.

Таблица 19С. Плоские заглушки из углеродистой стали, устанавливаемые между фланцами



D <sub>у</sub> , мм	D <sub>в</sub>	l	S	При скорости коррозии	
				до 0,1 мм/год	0,1—0,5 мм/год
				P <sub>у</sub> , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )	
25	68	90	4	1,0 (10)	1,6 (16)
			5		
			6		
			7		
			8		
			9		
			10		
			11		
			12		
32	78	100	4	2,5 (25)	4,0 (40)
			4,5		
			5,5		
			8,0		
			9,0		
			10		
32	65	100	5,5	6,3 (63)	10,0 (100)
			7		
			9		
			10		
			11		
			13		
40	88	100	4	1,0 (10)	1,6 (16)
			5		
			6		
			9,0		
			11		
40	75	100	7	2,5 (25)	4,0 (40)
			8		
			10		
			11		
			12		
			14		

*Продолжение табл. 19 С*

Продолжение табл. 19С

$D_y$ , мм	$D_h$	$t$	$s$	При скорости коррозии					
				до 0,1 мм/год			0,1—0,5 мм/год		
				$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )					
				1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)
300	390	280	24	—	—	—	—	—	—
			34						
300	362	280	30	—	—	—	—	—	—
			36						
			38						
			43						
			45						
			53						
350	430	310	17	—	—	—	—	—	—
			25						
350	438	310	22	—	—	—	—	—	—
			30						
350	450	310	28	—	—	—	—	—	—
			36						
350	421	310	34	—	—	—	—	—	—
			42						
			50						
			53						
			60						
400	489	350	19	—	—	—	—	—	—
			28						
400	490	350	25	—	—	—	—	—	—
			34						
400	505	350	32	—	—	—	—	—	—
			40						
400	473	350	38	—	—	—	—	—	—
			45						
			48						
			56						

Примечания: 1. Материалы и температурные пределы применения заглушек следует принимать по табл. 9, как для фланцев из сталей тех же марок.  
 2. Знаком + обозначены заглушки, рекомендуемые к применению.

Продолжение табл. 19С

$D_y$ , мм	$D_h$	$t$	$s$	При скорости коррозии					
				до 0,1 мм/год			0,1—0,5 мм/год		
				$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )					
				1,0 (10)	1,6 (16)	2,5 (25)	4,0 (40)	6,3 (63)	10,0 (100)
125	175	150	16	—	—	—	—	—	—
			18	—	—	—	—	—	—
			20	—	—	—	—	—	—
			22	—	—	—	—	—	—
			25	—	—	—	—	—	—
			30	—	—	—	—	—	—
150	212	170	9	—	—	—	—	—	—
			11	—	—	—	—	—	—
			17	—	—	—	—	—	—
			19	—	—	—	—	—	—
150	218	170	14	—	—	—	—	—	—
			22	—	—	—	—	—	—
150	203	170	17	—	—	—	—	—	—
			21	—	—	—	—	—	—
			25	—	—	—	—	—	—
			30	—	—	—	—	—	—
			34	—	—	—	—	—	—
200	268	220	11	—	—	—	—	—	—
			14	—	—	—	—	—	—
			19	—	—	—	—	—	—
200	278	200	22	—	—	—	—	—	—
200	259	200	18	—	—	—	—	—	—
			26	—	—	—	—	—	—
			30	—	—	—	—	—	—
			32	—	—	—	—	—	—
			34	—	—	—	—	—	—
			40	—	—	—	—	—	—
250	320	245	13	—	—	—	—	—	—
			17	—	—	—	—	—	—
			21	—	—	—	—	—	—
250	335	245	25	—	—	—	—	—	—
250	312	245	21	—	—	—	—	—	—
			30	—	—	—	—	—	—
			25	—	—	—	—	—	—
			32	—	—	—	—	—	—
			34	—	—	—	—	—	—
			40	—	—	—	—	—	—
			48	—	—	—	—	—	—
300	370	280	15	—	—	—	—	—	—
			19	—	—	—	—	—	—
			24	—	—	—	—	—	—
			28	—	—	—	—	—	—

Таблица 20С. Плоские заглушки из легированных сталей, устанавливаемые между фланцами (см. рис. к табл. 19С)

*Продолжение табл. 20 С*

Dy	Размеры, мм			При скорости коррозии			
	Dg	t	s	до 0,1 мм/год		0,1—0,5 мм/год	
				15X5M, 15X5, 15X5BФ, 12X8BФ	12X18H10T, 10X17H13M2T	15X5M, 15X5, 15X5BФ, 12X8BФ	12X18H10T, 10X17H13M2T
$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )							
25	68	90	4 4,5 6 7 8 9	1,6(16) 2,5(25)	1,6(16) 2,5(25)	—	—
25	57	90	5 6 7 8 9 10 11	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63)	—	—
32	78	100	4 5 7 8 9 10	1,6(16) 2,5(25)	1,6(16) 2,5(25)	—	—
32	65	100	5,5 7 9 10 11 12 13	4,0(40) 6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) 6,3(63)	—	—
40	88	100	4,0 4,5 5,5 6,0 7 8 9 10 11	1,0(10) 1,6(16) 2,5(25) — — — — — —	1,0(10) 1,6(16) — 2,5(25)	—	—
40	75	100	6 7 8 10 11 13 14	4,0(40) — 6,3(63) 10,0(100)	4,0(40) — 6,3(63)	—	—
50	102	110	4,5 5,5 7 8 9	1,0(10) 1,6(16) 2,5(25) — —	1,0(10) 1,6(16) 2,5(25)	—	—

Dy	Размеры, мм			При скорости коррозии			
	Dк	L	S	до 0,1 мм/год		0,1—0,5 мм/год	
				15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т
$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )							
50	87	110	10	—	—	—	2,5(25)
			11	—	—	1,0(10)	—
			12	—	—	1,6(16)	—
			13	—	—	2,5(25)	—
			7	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			9	6,3(63)	6,3(63)	—	—
			11	10,0(100)	10,0(100)	—	—
			10	—	—	—	4,0(40)
			12	—	—	—	6,3(63)
			13	—	—	4,0(40)	—
70	122	130	14	—	—	—	10,0(100)
			15	—	—	6,3(63)	—
			17	—	—	10,0(100)	—
			5	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			6	1,6(16)	—	—	—
			7	—	1,6(16)	—	—
			8	2,5(25)	2,5(25)	—	—
			9	—	—	—	1,0(10)
			10	—	—	—	1,6(16)
			11	—	—	1,0(10)	2,5(25)
70	109	130	12	—	—	1,6(16)	—
			14	—	—	2,5(25)	—
			9	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			11	6,3(63)	6,3(63)	—	—
			13	10,0(100)	—	—	—
			14	—	10,0(100)	—	—
			12	—	—	—	4,0(40)
			14	—	—	—	6,3(63)
			15	—	—	4,0(40)	—
			17	—	—	6,3(63)	10,0(100)
89	138	135	19	—	—	10,0(100)	—
			5,5	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			7	1,6(16)	1,6(16)	—	—
			9	2,5(25)	2,5(25)	—	1,0(10)
			10	—	—	—	1,6(16)
			12	—	—	—	2,5(25)
			13	—	—	1,0(10)	—
			14	—	—	1,6(16)	—
			16	—	—	2,5(25)	—
			40	4,0(40)	4,0(40)	—	—
89	120	135	12	6,3(63)	6,3(63)	—	—
			15	10,0(100)	10,0(100)	—	6,3(63)
			13	—	—	—	4,0(40)
			17	—	—	4,0(40)	—
			18	—	—	—	10,0(100)
			19	—	—	6,3(63)	—
			21	—	—	10,0(100)	—

Продолжение табл. 20С

$D_y$	Размеры, мм			При скорости коррозии			
				до 0,1 мм/год		0,1—0,5 мм/год	
	$D_B$	$I$	$S$	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т
$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )							
100	158	150	7	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			8	1,6(16)	1,6(16)	—	—
			10	2,5(25)	—	—	—
			11	—	2,5(25)	—	1,0(10)
			12	—	—	—	1,6(16)
			14	—	—	1,0(10)	2,5(25)
			15	—	—	1,6(16)	—
			17	—	—	2,5(25)	—
100	149	150	12	4,0(40)	—	4,0(40)	—
			15	6,3(63)	—	6,3(63)	—
			16	—	—	—	4,0(40)
			18	10,0(100)	—	10,0(100)	—
			19	—	4,0(40)	—	6,3(63)
			21	—	6,3(63)	—	—
			22	—	—	—	10,0(100)
			25	—	10,0(100)	—	—
125	188	170	8	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			10	1,6(16)	1,6(16)	—	—
			12	2,5(25)	2,5(25)	—	1,0(10)
			15	—	—	1,0(10)	1,6(16)
			16	—	—	1,6(16)	2,5(25)
			18	—	—	—	—
			19	—	—	2,5(25)	—
125	175	170	14	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			17	6,3(63)	6,3(63)	—	—
			21	10,0(100)	10,0(100)	—	—
			18	—	—	4,0(40)	—
			20	—	—	4,0(40)	—
			21	—	—	6,3(63)	—
			24	—	—	6,3(63)	—
			25	—	—	10,0(100)	—
			28	—	—	10,0(100)	—
150	212	190	9	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			11	1,6(16)	1,6(16)	—	—
			13	—	—	—	1,0(10)
			15	—	—	1,6(16)	—
			17	—	—	1,0(10)	—
			19	—	—	1,6(16)	—
150	218	190	13	2,5(25)	—	—	—
			14	—	2,5(25)	—	—
			18	—	—	2,5(25)	—
			21	—	—	—	—
150	203	190	16	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			19	6,3(63)	—	—	—
			20	—	6,3(63)	—	4,0(40)
			24	10,0(100)	10,0(100)	4,0(40)	—
			28	—	6,3(63)	6,3(63)	6,3(63)
			32	—	—	10,0(100)	10,0(100)
					10,0(100)	—	—

Продолжение табл. 20С

$D_y$	Размеры, мм			При скорости коррозии			
				до 0,1 мм/год		0,1—0,5 мм/год	
	$D_B$	$I$	$S$	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т
$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )							
175	242	205	10	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			12	1,6(16)	1,6(16)	—	—
			14	2,5(25)	2,5(25)	—	1,0(10)
			16	—	—	—	1,6(16)
			18	—	—	1,0(10)	—
			20	—	—	1,6(16)	—
175	248	205	15	2,5(25)	2,5(25)	—	—
			19	—	—	—	2,5(25)
			24	—	—	2,5(25)	—
175	233	205	18	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			22	6,3(63)	—	—	4,0(40)
			24	—	6,3(63)	—	—
			28	10,0(100)	10,0(100)	4,0(40)	6,3(63)
			30	—	—	6,3(63)	—
			32	—	—	—	10,0(100)
			36	—	—	10,0(100)	—
200	268	225	11	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			13	1,6(16)	1,6(16)	—	—
			15	—	—	—	1,0(10)
			17	—	—	—	1,6(16)
			20	—	—	1,0(10)	—
			22	—	—	1,6(16)	—
200	278	225	17	2,5(25)	2,5(25)	—	—
			21	—	—	—	2,5(25)
			26	—	—	—	4,0(40)
200	259	225	20	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			24	6,3(63)	—	—	6,3(63)
			25	—	6,3(63)	4,0(40)	—
			30	10,0(100)	—	—	6,3(63)
			32	—	10,0(100)	—	10,0(100)
			36	—	—	—	—
			40	—	—	10,0(100)	—
225	295	240	12	1,0(10)	—	—	—
			14	1,6(16)	—	—	—
			21	—	—	1,0(10)	—
			24	—	—	1,6(16)	—
225	305	240	18	2,5(25)	—	—	—
			26	—	—	2,5(25)	—
225	286	240	21	4,0(40)	—	—	—
			28	6,3(63)	—	—	—
			34	10,0(100)	—	—	—
			30	—	—	4,0(40)	—
			36	—	—	6,3(63)	—
			42	—	—	10,0(100)	—
250	320	260	13	1,0(10)	1,0(10)	—	—
			16	1,6(16)	1,6(16)	—	—
			17	—	—	—	1,0(10)
			20	—	—	—	1,6(16)

*Продолжение табл. 20С*

Dy	Размеры, мм			При скорости коррозии			
	Dh	t	s	до 0,1 мм/год		0,1—0,5 мм/год	
				15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т
Рy, МПа (кгс/см <sup>2</sup> )							
250	335	260	22	—	—	1,0(10)	—
			25	—	—	1,6(16)	—
		20	24	2,5(25)	2,5(25)	—	2,5(25)
			30	—	—	2,5(25)	—
250	312	260	24	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			30	6,3(63)	6,3(63)	—	—
		38	10,0(100)	10,0(100)	—	—	—
			28	—	—	—	4,0(40)
			34	—	—	4,0(40)	6,3(63)
			40	—	—	6,3(63)	—
			42	—	—	—	10,0(100)
			48	—	—	10,0(100)	—
300	370	290	14	1,0(10)	—	—	—
			15	—	1,0(10)	—	—
		18	—	—	—	—	1,0(10)
			24	—	—	1,0(10)	—
300	378	290	18	1,6(16)	—	—	—
			19	—	1,6(16)	—	—
		22	—	—	—	—	1,6(16)
			28	—	—	—	—
300	390	290	24	2,5(25)	2,5(25)	—	—
			28	—	—	—	2,5(25)
			34	—	—	2,5(25)	—
300	363	290	28	4,0(40)	4,0(40)	—	—
			34	6,3(63)	—	—	—
		36	—	6,3(63)	—	—	—
			42	10,0(100)	—	—	—
			45	—	10,0(100)	—	—
			32	—	—	—	4,0(40)
			38	—	—	4,0(40)	—
			40	—	—	—	6,3(63)
			45	—	—	6,3(63)	—
			48	—	—	—	10,0(100)
			53	—	—	10,0(100)	—
350	430	320	16	1,0(10)	—	—	—
			28	—	—	1,0(10)	—
350	438	320	21	1,6(16)	—	—	—
			32	—	—	1,6(16)	—
350	450	320	28	2,5(25)	—	—	—
			38	—	—	2,5(25)	—
350	421	320	32	4,0(40)	—	—	—
			40	6,3(63)	—	—	—
		50	10,0(100)	—	—	—	—
			42	—	—	4,0(40)	—
			50	—	—	6,3(63)	—
			60	—	—	10,0(100)	—
400	482	360	18	1,0(10)	—	—	—
			30	—	—	1,0(10)	—

*Продолжение табл. 20С*

Dy	Размеры, мм			При скорости коррозии						
	Dx	l	s	до 0,1 мм/год		0,1—0,5 мм/год				
				15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т	15Х5М, 15Х5, 15Х5ВФ, 12Х8ВФ	12Х18Н10Т, 10Х17Н13М2Т			
				$P_y$ , МПа (кгс/см <sup>2</sup> )						
400	490	360	24	1,6(16)	—	—	—	—	—	—
			34	—	—	—	—	—	—	—
400	505	360	30	2,5(25)	—	—	—	—	—	—
			40	—	—	—	—	—	—	—
400	473	360	36	4,0(40)	—	—	—	—	—	—
			45	6,3(63)	—	—	—	—	—	—
			56	10,0(100)	—	—	—	—	—	—
			48	—	—	—	4,0(40)	—	—	—
			56	—	—	—	6,3(63)	—	—	—

Примечания: 1. Материал заглушек по ГОСТ 5632-72.  
2. Температурные пределы применения заглушек следует принимать по табл. 9, как и для фланцев из сталей тех же марок.

### III. ПЕРЕЧЕНЬ НОРМАТИВНЫХ ДОКУМЕНТОВ ИСПОЛЬЗОВАННЫХ ПРИ СОСТАВЛЕНИИ РД 38.13.004—86

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
<b>Общие нормативные материалы</b>			
СНиП II-89—80	Генеральные планы промышленных предприятий	Госстрой СССР, 1980 г.	
СНиП III-23—76	Защита строительных конструкций и сооружений от коррозии	Госстрой СССР, 1976 г.	
СНиП 3.05.05—84	Технологическое оборудование и технологические трубопроводы	Госстрой СССР, 1984 г.	
СНиП III-42—80	Магистральные трубопроводы	Госстрой СССР, 1980 г.	С изменениями БСТ № 1 — 1983 г. и № 3 — 1983 г.
СН 305—77	Инструкция по проектированию и устройству молниезащиты зданий и сооружений	Госстрой СССР, 1977 г.	С изменениями БСТ № 6 — 1979 г. и № 8 — 1981 г.
СН 373—67	Инструкция по расчету стальных трубопроводов различного назначения	Госстрой СССР, 1967 г.	

*Продолжение*

Шифр	Название	Ведомство и год утверждения	Примечание
СН 527—80	Инструкция по проектированию технологических стальных трубопроводов $P_y$ до 10 МПа	Госстрой СССР, 1980 г.	
СН 542—81	Инструкция по проектированию тепловой изоляции оборудования и трубопроводов промышленных предприятий	Госстрой СССР, 1981 г.	
ВСН 10—83	Инструкция по проектированию трубопроводов газообразного кислорода	Минхимпром СССР, 1983 г.	
ВСН 350—75	Сортамент труб технологических трубопроводов на $P_y < 10$ МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ) из легированной и высоколегированной стали	Минмонтажспецстрой СССР, 1975 г.	
ВСН 362—76	Инструкция по изготовлению, монтажу и испытанию технологических трубопроводов условным давлением до 100 кгс/см <sup>2</sup> (10 МПа)	Минмонтажспецстрой СССР, 1976 г.	
РУ—75	Руководящие указания по эксплуатации, ремонту и отbrasывке технологических трубопроводов под давлением до 100 кгс/см <sup>2</sup>	Миннефтехимпром СССР, 1974 г.	
ПТБ НП—73	Правила безопасности при эксплуатации нефтегазоперерабатывающих заводов	Госгортехнадзор СССР, 1973 г.; Миннефтехимпром СССР, 1973 г.	С дополнением к п. 175, утвержденным 5.10.1984 г.
ПБВ ХП—74	Правила безопасности взрывоопасных и взрыволожароопасных химических и нефтехимических производствах	Госгортехнадзор СССР, 1974 г.	
ПУГ—69	Правила устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов для горючих, токсичных и сжиженных газов	Госгортехнадзор СССР, 1969 г.	
	Правила безопасности для производства синтетического каучука и синтетического этилового спирта	Госгортехнадзор СССР, 1981 г.	
	Правила устройства и безопасной эксплуатации трубопроводов пара и горячей воды	Госгортехнадзор СССР, 1970 г.	

*Продолжение*

Шифр	Название	Ведомство и год утверждения	Примечание
	Правила устройства и безопасной эксплуатации стационарных компрессорных установок, воздухопроводов и газопроводов	Госгортехнадзор СССР, 1971 г.	
	Правила устройства и безопасной эксплуатации сосудов, работающих под давлением	Госгортехнадзор СССР, 1970 г.	С изменениями и дополнениями, утвержденными 25.12.1973 г.
ППБ—79	Типовая инструкция по организации безопасного проведения огневых работ на взрывоопасных и взрывопожароопасных объектах	Госгортехнадзор СССР, 1974 г.	
	Инструкция по организации и безопасному производству ремонтных работ на предприятиях и в организациях нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности	Миннефтехимпром СССР, 1973 г.	
	Правила пожарной безопасности при эксплуатации нефтеперерабатывающих предприятий	Миннефтехимпром СССР, 1979 г.	
	Правила защиты от статического электричества в производстве химической, нефтехимической и нефтеперерабатывающей промышленности	Миннефтехимпром СССР, Минхимпром СССР, 1972 г.	
	Правила безопасности в газовом хозяйстве	Госгортехнадзор СССР, 1969 г.	С изменениями, утвержденными в 1974 г.
	Инструкция по выбору сосудов и аппаратов, работающих под давлением до 100 кгс/см <sup>2</sup> и защите их от превышения давления	Миннефтехимпром СССР, 1978 г.	
РУПК—78	Руководящие указания по эксплуатации, ремонту и ремонту пружинных предохранительных клапанов	Миннефтехимпром СССР, 1977 г.	

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
КО-1-79	Технические указания — регламент по эксплуатации оборудования установок катализитического риформинга и гидроочистки, работающего в воздородсодержащих средах (взамен Технических указаний — Регламента 1972 г.)	ВПО «Союзнефтеоргсинтез», 1983 г. ВПО «Союзхимнефтемаш», 1983 г.	
РДИ 38.18.002—83	Арматура запорная. Общее руководство по ремонту Инструкция по ультразвуковому контролю сварных соединений технологического оборудования	Миннефтехимпром СССР, 1980 г. Миннефтехимпром СССР, 1983 г.	
ИЗ4-70-013-84	Технологическая инструкция по сварке трубопроводов и печных змеевиков из теплоустойчивых хромомолибденовых сталей без термической обработки сварных соединений при изготовлении, монтаже и ремонте нефтеперерабатывающих и нефтехимических установок Пособие по применению стальных труб для строительства систем газоснабжения (к СНиП II-37-76)	Миннефтехимпром СССР, 1980 г.; Минхиммаш СССР, 1980 г.; Минмонтажспецстрой, 1980 г.	
ПУЭ-76	Инструкция по контролю за металлом котлов турбин и трубопроводов Правила устройства электроустановок, издание V Правила техники безопасности при эксплуатации электроустановок	Минэнерго СССР, 1984 г. Минэнерго СССР, 1974—1977 г. Минэнерго СССР, 1979 г.	
18-03-ИК74	Инструкция по проведению цветного метода контроля на предприятиях Миннефтехимпрома	Миннефтехимпром СССР, 1974 г.	
18-04-ИК76	Инструкция по проведению магнитопорошкового контроля качества оборудования и сварных соединений	Миннефтехимпром ССР, 1976 г.	

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
18-05-ИК76	Инструкция по проведению магнитографического контроля качества сварных соединений на предприятиях Миннефтехимпрома	Миннефтехимпром СССР, 1976 г.	
18-06-ИК-77	Радиографический контроль сварных соединений сосудов, аппаратов и трубопроводов, работающих под давлением	Миннефтехимпром СССР, 1978 г.	
38.18.001—83	Инструкция по радиографической профильной толщинометрии технологических трубопроводов	Миннефтехимпром СССР, 1983 г.	
РДИ 38.18.002—83	Инструкция по ультразвуковому контролю сварных соединений технологического оборудования	Миннефтехимпром СССР, 1983 г.	
У-ТБ-05-81	Указания по определению групп технологических сред	В/О «Нефтехим», 1981 г.	
УЛ-ТБ-01-84	Указания по определению групп технологических сред с учетом примесей вредных веществ	Ленгипроефтехим, 1984 г.	
РТМ 26-02-39-84	Методы защиты от коррозии и выбор материалов для основного оборудования и трубопроводов установок подготовки и первичной переработки нефти (ЭЛОУ, АВТ, АТ, ЭЛОУ — АВТ)	Союзнефтехиммаш, 1984 г.	
РТМ 26-02-42-78	Методы защиты от коррозии и выбор материалов для основных элементов и узлов аппаратов установок катализитического риформинга	Минхиммаш СССР, 1978 г.	
РТМ 26-02-54-80	Материальное оформление оборудования установок гидроочистки дизельных топлив с блоком моноэтаноламиновой очистки	Минхиммаш СССР, 1980 г.	

*Государственные стандарты*

ГОСТ 356—80 (СТ СЭВ 253—76)	Арматура и детали трубопроводов. Давления условные, пробные и рабочие. Ряды.
--------------------------------	--

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 380—71	Сталь углеродистая обыкновенного качества. Марки и общие технические требования		
ГОСТ 481—80	Паронит и прокладки из него. Технические условия		
ГОСТ 495—77	Листы и полосы медные. Технические условия		
ГОСТ 550—75	Трубы стальные бесшовные для нефтеперерабатывающей и нефтехимической промышленности. Технические условия		
ГОСТ 613—79	Бронзы оловянные листовые. Марки		
ГОСТ 977—75	Отливки из конструкционной легированной и легированной стали. Общие технические условия		
ГОСТ 1050—74	Сталь углеродистая качественная конструкционная. Технические условия		
ГОСТ 1215—79	Отливки из коксого чугуна. Общие технические условия		
ГОСТ 1412—79	Отливки из серого чугуна с пластинчатым графитом. Общие технические условия		
ГОСТ 1577—81	Прокат листовой и широкополосный универсальный из конструкционной качественной стали. Технические условия		
ГОСТ 1759—70	Болты, винты, шильки и гайки. Технические требования		
ГОСТ 2176—77	Отливки из высоколегированной стали со специальными свойствами. Общие технические условия		
ГОСТ 2246—70	Проволока стальная сварочная. Технические условия		
ГОСТ 2533—79 (СТ СЭВ 354—76)	Калибры для трубной цилиндрической резьбы. Допуски		
ГОСТ 2850—80	Картон асbestosвый. Технические условия		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 3262—75 (СТ СЭВ 107—74)	Трубы стальные водогазопроводные		
ГОСТ 3778—77Е	Свинец. Технические условия		
ГОСТ 3845—75 (СТ СЭВ 480—77)	Трубы металлические. Метод испытания гидравлическим давлением		
ГОСТ 4543—71	Сталь легированная конструкционная. Технические условия		
ГОСТ 5152—77	Набивки сальниковые. Технические условия		
ГОСТ 5520—79 (СТ СЭВ 103—74)	Сталь листовая углеродистая низколегированная и легированная для котлов и сосудов, работающих под давлением. Технические условия		
ГОСТ 5582—75	Сталь тонколистовая коррозионно-стойкая, жаростойкая и жаропрочная		
ГОСТ 5632—72	Стали высоколегированные и сплавы коррозионно-стойкие, жаростойкие и жаропрочные. Марки и технические требования		
ГОСТ 5915—70	Гайки шестигранные (нормальной точности). Конструкция и размеры		
ГОСТ 5949—75	Сталь сортовая и калиброванная коррозионно-стойкая, жаростойкая и жаропрочная. Технические требования		
ГОСТ 6485—69	Калибры для конической дюймовой резьбы с углом профиля 60°. Типы. Основные размеры и допуски		
ГОСТ 7338—77	Пластины резиновые и резино-тканевые. Технические условия		
ГОСТ 7350—77	Сталь толстолистовая коррозионно-стойкая, жаростойкая и жаропрочная. Технические условия		
ГОСТ 7798—70	Болты с шестиугольной головкой (нормальной точности). Конструкция и размеры		

**Продолжение**

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 8479—70	Поковки из конструкционной углеродистой и легированной стали. Общие технические условия		
ГОСТ 8696—74	Трубы стальные электросварные со спиральным швом общего назначения. Технические условия		
ГОСТ 8731—74 (СТ СЭВ 1482—78)	Трубы стальные бесшовные горячедеформированные. Технические требования		
ГОСТ 8732—78 (СТ СЭВ 1481—78)	Трубы стальные бесшовные горячедеформированные. Сортамент		
ГОСТ 8733—74	Трубы стальные бесшовные холоднодеформированные и теплодеформированные. Технические требования		
ГОСТ 8734—75 (СТ СЭВ 1483—78)	Трубы стальные бесшовные холоднодеформированные. Сортамент		
ГОСТ 9347—74	Картон прокладочный и уплотнительные прокладки из него. Технические условия		
ГОСТ 9544—75	Арматура трубопроводная запорная. Нормы герметичности затворов		
ГОСТ 9940—81	Трубы бесшовные горячедеформированные из коррозионно-стойкой стали. Технические условия		
ГОСТ 9941—81	Трубы бесшовные холодно- и теплодеформированные из коррозионно-стойкой стали. Технические условия		
ГОСТ 100007—80Е	Фторопласт-4. Технические условия		
ГОСТ 10705—80	Трубы стальные электросварные. Технические условия		
ГОСТ 10706—76 (СТ СЭВ 489—77)	Трубы стальные электросварочные прямошовные. Технические требования		
ГОСТ 11068—81	Трубы электросварные из коррозионно-стойкой стали. Технические условия		

**Продолжение**

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 11069—74 (СТ СЭВ 951—78)	Алюминий первичный. Марки		
ГОСТ 12815—80	Фланцы арматуры, соединительных частей и трубопроводов на $P_y$ от 0,1 до 20,0 МПа (от 1 до 200 кгс/см <sup>2</sup> ). Типы. Присоединительные размеры и размеры уплотнительных поверхностей		
ГОСТ 12816—80	Фланцы арматуры, соединительных частей и трубопроводов на $P_y$ от 0,1 до 20,0 МПа (от 1 до 200 кгс/см <sup>2</sup> ). Общие технические требования		
ГОСТ 12820—80	Фланцы стальные плоские приварные на $P_y$ от 0,1 до 2,5 МПа (от 1 до 25 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ГОСТ 12821—80	Фланцы стальные приварныестык на $P_y$ от 0,1 до 20,0 МПа (от 1 до 200 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ГОСТ 12822—80	Фланцы стальные свободные из приварного кольца на $P_y$ от 0,1 до 2,5 МПа (от 1 до 25 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ГОСТ 14249—80 (СТ СЭВ 596—77)	Сосуды и аппараты. Нормы и методы расчета на прочность		
ГОСТ 14613—83Е	Фибра листовая. Технические условия		
ГОСТ 14637—79	Прокат толстолистовой и широкополосный универсальный из углеродистой стали общего назначения. Технические условия		
ГОСТ 15180—70	Прокладки плоские эластичные. Размеры		
ГОСТ 15527—70 (СТ СЭВ 379—76, СТ СЭВ 2621—80)	Сплавы медно-цинковые (латуни), обрабатываемые давлением. Марки		
ГОСТ 17374—83	Детали трубопроводов стальные бесшовные приварные на $P_y < 10$ МПа (<100 кгс/см <sup>2</sup> ). Типы и основные параметры		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 17375—83	Детали трубопроводов стальные бесшовные приварные на $P_y < 10$ МПа ( $<100$ кгс/см $^2$ ). Отводы крутоизогнутые		
ГОСТ 17376—83	Детали трубопроводов стальные бесшовные приварные на $P_y < 10$ МПа ( $\leq 100$ кгс/см $^2$ ). Тройники		
ГОСТ 17377—83	Детали трубопроводов стальные бесшовные приварные на $P_y < 10$ МПа ( $<100$ кгс/см $^2$ ). Седловины накладные		
ГОСТ 17378—83	Детали трубопроводов стальные бесшовные приварные на $P_y < 10$ МПа ( $<100$ кгс/см $^2$ ). Переходы		
ГОСТ 17379—83	Детали трубопроводов стальные бесшовные приварные на $P_y < 10$ МПа ( $<100$ кгс/см $^2$ ). Заглушки эллиптические		
ГОСТ 17380—83	Детали трубопроводов стальные бесшовные приварные на $P_y < 10$ МПа ( $<100$ кгс/см $^2$ ). Технические условия		
ГОСТ 17711—80	Сплавы медно-цинковые (латуни). Марки		
ГОСТ 18175—78 (СТ СЭВ 377—76, СТ СЭВ 731—77)	Бровцы безоловянные, обрабатываемые давлением. Марки		
ГОСТ 18465—73	Калибры для метрической резьбы от 1 до 68 мм. Исполнительные размеры		
ГОСТ 18466—73	Калибры для метрической резьбы св. 68 до 200 мм. Исполнительные размеры		
ГОСТ 19281—73	Сталь низколегированная толстолистовая и широкополосная универсальная		
ГОСТ 19282—73	Сталь низколегированная толстолистовая и широкополосная универсальная		
ГОСТ 20072—74	Сталь теплоустойчивая. Технические условия		
ГОСТ 20295—74	Трубы стальные сварные для магистральных газонефтепроводов		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 21631—76	Листы из алюминия и алюминиевых сплавов. Технические условия		
ГОСТ 22032—76	Шпильки с ввинчивающимся концом длиной 1d (нормальной точности). Конструкция и размеры		
ГОСТ 22034—76	Шпильки с ввинчивающимся концом длиной 1,25d (нормальной точности). Конструкция и размеры		
ГОСТ 22038—76	Шпильки с ввинчивающимся концом длиной 2d (нормальной точности). Конструкция и размеры		
ГОСТ 24444—80	Оборудование технологическое. Общие монтажно-технологические требования		
ГОСТ 24982—81	Прокат листовой из коррозионно-стойких, жаростойких и жаро прочных сплавов. Технические условия		
ГОСТ 12.1.004—76	ССБТ. Пожарная безопасность. Общие требования		
ГОСТ 12.1.005—76	ССБТ. Воздух рабочей зоны. Общие санитарно гигиенические требования		
ГОСТ 12.1.007—76	ССБТ. Вредные вещества. Классификация и общие требования безопасности		
ГОСТ 12.2.063—81	Арматура промышленная трубопроводная. Общие требования безопасности		
ГОСТ 9466—75	Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки сталей и наплавки. Классификация, размеры и общие технические требования		
ГОСТ 6996—66	Сварные соединения. Методы определения механических свойств		
ГОСТ 10052—75	Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки высоколегированных сталей с особыми свойствами. Типы		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 3242—69	Швы сварных соединений. Методы контроля качества		
ГОСТ 9467—75	Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки конструкционных и теплоустойчивых сталей. Типы		
ГОСТ 10052—75	Электроды покрытые металлические для ручной дуговой сварки высоколегированных сталей с особыми свойствами. Типы		
ГОСТ 23055—78	Контроль неразрушающий. Сварка металлов плавлением. Классификация сварных соединений по результатам радиографического контроля		
ГОСТ 18353—79	Контроль неразрушающий. Классификация видов и методов		
ГОСТ 18442—80	Контроль неразрушающий. Капиллярные методы. Общие требования		
ГОСТ 21104—75	Контроль неразрушающий. Феррозондовский метод		
ГОСТ 21105—75	Контроль неразрушающий. Магнитопорошковый метод		
ГОСТ 23479—79	Контроль неразрушающий. Методы оптического вида. Общие требования		
ГОСТ 23049—78	Контроль неразрушающий. Дефектоскопы ультразвуковые. Общие технические требования		
ГОСТ 23349—78	Контроль неразрушающий. Дефектоскопы капиллярные. Общие технические требования и методы испытаний		
ГОСТ 23702—79	Контроль неразрушающий. Преобразователи ультразвуковые. Основные параметры и методы их измерений		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 24732—81	Контроль неразрушающий. Дефектоскопы магнитные и вихревоковые. Общие технические требования		
ГОСТ 25335—82	Контроль неразрушающий. Толщиномеры покрытий магнитные и вихревоковые. Общие технические требования		
ГОСТ 23667—79	Контроль неразрушающий. Дефектоскопы ультразвуковые. Методы измерений основных параметров		
ГОСТ 23829—79	Контроль неразрушающий акустический. Термины и определения		
ГОСТ 24034—80	Контроль неразрушающий радиационный. Термины и определения		
ГОСТ 24289—80	Контроль неразрушающий вихревоковый. Термины и определения		
ГОСТ 24450—80	Контроль неразрушающий магнитный. Термины и определения		
ГОСТ 24521—80	Контроль неразрушающий оптический. Термины и определения		
ГОСТ 24522—80	Контроль неразрушающий капиллярный. Термины и определения		
ГОСТ 25314—82	Контроль неразрушающий тепловой. Термины и определения		
ГОСТ 25315—82	Контроль неразрушающий электрический. Термины и определения		
ГОСТ 23483—79	Контроль неразрушающий. Методы теплового вида. Общие требования		
ГОСТ 3242—79	Соединения сварные. Методы контроля качества		
ГОСТ 7512—82	Контроль неразрушающий. Соединения сварные. Радиографический метод		
ГОСТ 12503—75	Сталь. Методы ультразвукового контроля. Общие требования		
ГОСТ 14782—76 (СТ СЭВ 2857—81)	Контроль неразрушающий. Швы сварные. Методы ультразвуковые		

## Продолжение

## Продолжение

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание	Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ГОСТ 20415—82	Контроль неразрушающий. Методы акустические. Общие положения			ТУ 14-1-642—73	Сталь толстолистовая теплоустойчивая марок 12МХ, 12ХМ		
ГОСТ 20426—82	Контроль неразрушающий. Методы дефектоскопии радиационные. Область применения			ТУ 14-1-1032—74	Прутки жаропрочной релаксационностойкой стали марки 08Х14Н20В2ТР (ЭП712)		
ГОСТ 22368—77	Контроль неразрушающий. Классификация дефектности стыковых сварных швов по результатам ультразвукового контроля			ТУ 14-1-1950—77	Сталь листовая низколегированная для промышленных труб Ø 1020 и 1220 для магистральных газопроводов		
ГОСТ 22727—77	Сталь толстолистовая. Методы ультразвукового контроля сплошности			ТУ 14-3-218—80	Трубы бесшовные тонкостенные из коррозионностойких austenитных сталей		
ГОСТ 22838—77	Сплавы жаропрочные. Методы контроля и оценки макроструктуры			ТУ 14-3-460—75	Трубы стальные бесшовные для паровых котлов и трубопроводов		
ГОСТ 23055—78	Контроль неразрушающий. Сварка металлов плавлением. Классификация сварных соединений по результатам радиографического контроля			ТУ 14-3-500—76	Трубы стальные бесшовные горячедеформированные для этиленопровода из стали марки 09Г2С		
ГОСТ 25225—82	Контроль неразрушающий. Швы сварных соединений трубопроводов. Магнитографический метод			ТУ 14-3-587—77	Трубы бесшовные горячекатанные из стали марки 20 для нефтеперерабатывающей промышленности		
ГОСТ 25863—83	Контроль неразрушающий. Толщиномеры ультразвуковые контактные. Общие технические требования			ТУ 14-3-597—77	Трубы бесшовные холоднодеформированные из стали марки 08Х18Н10Т Ø108—273 мм с повышенным качеством поверхности		
ГОСТ 25113—82	Аппараты рентгеновские для промышленной дефектоскопии. Основные параметры			ТУ 14-3-620—77	Трубы стальные электросварные диаметром 530, 720, 820, 1020 и 1220 мм для трубопроводов высокого давления		
ГОСТ 19232—73	Сварка металлов плавлением. Дефекты сварных соединений. Термины и определения			ТУ 14-3-684—77	Трубы стальные электросварные со спиральным швом диаметром 530—1420 мм		
ГОСТ 15843—79	При надежности для промышленной радиографии. Основные размеры			ТУ 14-3-721—78	Трубы стальные электросварные спиральношовные диаметром 820, 1020, 1220 мм для магистральных газопроводов		
ОСТ 25.1100—83	Система показателей качества продукции. Приборы неразрушающего контроля качества материалов и изделий, аппаратура и приборы виброметрии. Номенклатура показателей						

## Продолжение

## Продолжение

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ТУ 14-3-796—79	Трубы бесшовные холдиндеформированные для паровых котлов и трубопроводов из коррозионно-стойких марок стали		
ТУ 14-3-808—78	Трубы электросварные спиральношовные из углеродистой стали 20 для трубопроводов атомных электростанций		
ТУ 14-3-816—79	Трубы бесшовные горячекатанные из стали марок 10, 20, диаметром 42—140 мм толщиной 3,0—32,0 мм		
ТУ 14-3-826—79	Трубы бесшовные холдиндеформированные из сталей марок 10, 20, 10Г2 с контролем качества поверхности неразрушающими методами диаметром 25—50 мм толщиной 2—6 мм		
ТУ 14-3-858—79	Трубы стальные бесшовные холдиндеформированные		
ТУ 14-3-893—79	Трубы стальные электросварные из низколегированной стали 16ГС		
ТУ 14-3-901—79	Трубы стальные электросварные прямошовные		
ТУ 14-3-916—80	Трубы стальные электросварные прямошовные Ø 530—820 мм для городских и поселковых систем газоснабжения природным и сжиженным газом высокого давления		
ТУ 14-3-954—80	Трубы стальные электросварные спиральношовные диаметром 530—1420 мм для трубопроводов тепловых сетей		
ТУ 14-3-1080—81	Трубы бесшовные горячекатанные из стали марки 15Х5М для нефтеперерабатывающей промышленности		
ТУ 14-3-1138—82	Трубы стальные электросварные прямошовные Ø 1020, 1220 мм для газонефтепроводов		

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ТУ 14-3-1270—84	Трубы стальные электросварные прямошовные диаметром 500 мм		
ТУ 24-10-003—70	Листы из стали марок 12МХ и 12ХМ толщиной от 20 до 130 мм		
ТУ 36-1626—77	Переходы вальцованные сварные концентрические и эксцентрические для технологических трубопроводов из углеродистой стали		
ТУ 38-11145—83	Заглушки быстросъемные		
ТУ 38-114233—81	Прокладки спиральношовные		
Отраслевые стандарты			
ОСТ 6-19-503—79	Пластикат поливинилхлоридный прокладочный. Технические условия		
ОСТ 26-02-2079—83	Компенсаторы сильфонные. Общие технические условия		
ОСТ 26-830—73	Фланцы с соединительным выступом стальные плоские приварные. Конструкция и размеры		
ОСТ 26-831—73	Фланцы с выступом или впадиной стальные плоские приварные. Конструкция и размеры		
ОСТ 26-832—73	Фланцы с шипом или пазом стальные плоские приварные. Конструкция и размеры		
ОСТ 26-833—73	Фланцы стальные свободные на приварном кольце. Конструкция и размеры		
ОСТ 26-834—73	Фланцы с выступом или впадиной стальные свободные на приварном кольце. Конструкция и размеры		
ОСТ 26-835—73	Фланцы с шипом или пазом стальные свободные на приварном кольце. Конструкция и размеры		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
OCT 26-839-73	Фланцы с соединительным выступом стальные приварныестык. Конструкция и размеры		
OCT 26-840-73	Фланцы с выступом или впадиной стальные приварныестык. Конструкция и размеры		
OCT 26-841-73	Фланцы с шипом или пазом стальные приварныестык. Конструкция и размеры		
OCT 26-842-73	Фланцы под прокладку овального и восьмиугольного сечения стальные приварныестык. Конструкция и размеры		
OCT 26-844-73	Прокладки асбометаллические. Конструкция и размеры. Технические требования		
OCT 26-845-73	Прокладки овального и восьмиугольного сечения стальные. Конструкция и размеры. Технические требования		
OCT 26-2037-77	Гайки шестигранные для фланцевых соединений. Конструкция и размеры		
OCT 26-2038-77	Гайки шестигранные для фланцевых соединений. Конструкция и размеры		
OCT 26-2039-77	Шпильки с извивчающим концом для фланцевых соединений (нормальной точности). Конструкция и размеры		
OCT 26-2040-77	Шпильки для фланцевых соединений. Конструкция и размеры		
OCT 26-2041-77	Гайки для фланцевых соединений. Конструкция и размеры		
OCT 26-2043-77	Болты, шпильки, гайки и шайбы для фланцевых соединений. Технические требования		
OCT 34-42-309-76	Компенсатор осевой однолинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-310-76	Компенсатор осевой двухлинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
OCT 34-42-311-76	Компенсатор осевой трехлинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-312-76	Компенсатор осевой четырехлинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-313-76	Компенсатор шарнирный однолинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-314-76	Компенсатор шарнирный двухлинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-315-76	Компенсатор шарнирный трехлинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-316-76	Компенсатор шарнирный четырехлинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-325-77	Компенсатор осевой однолинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
OCT 34-42-326-77	Компенсатор осевой двухлинзовый на $P_y < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ОСТ 34-42-327—77	Компенсатор осевой трехлиновый на $P_t < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ОСТ 34-42-328—77	Компенсатор осевой четырехлиновый на $P_t < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ОСТ 34-42-329—77	Компенсатор шарнирный однолинзовый на $P_t < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ОСТ 34-42-330—77	Компенсатор шарнирный двухлиновый на $P_t < 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ОСТ 34-42-331—77	Компенсатор шарнирный трехлиновый на $P_t \leq 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ОСТ 34-42-332—77	Компенсатор шарнирный четырехлиновый на $P_t \leq 1,6$ МПа (16 кгс/см <sup>2</sup> ). Конструкция и размеры		
ОСТ 36-21—77	Детали трубопроводов $D_t$ , 500—1400 мм сварные из углеродистой стали на $P_t < 2,5$ МПа (25 кгс/см <sup>2</sup> ). Отводы секционные $R=1,5 D_t$ под углом 30, 45, 60 и 90°. Размеры		

*Продолжение*

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ОСТ 36-22—77	Детали трубопроводов $D_t$ , 500—1400 мм сварные из углеродистой стали на $P_t < 2,5$ МПа (25 кгс/см <sup>2</sup> ). Переходы концентрические и эксцентрические. Размеры		
ОСТ 36-24—77	Детали трубопроводов $D_t$ , 500—1400 мм сварные из углеродистой стали на $P_t < 2,5$ МПа (25 кгс/см <sup>2</sup> ). Тройники сварные. Размеры		
ОСТ 108.031.02—75	Котлы стационарные паровые и водогрейные в трубопроводы пара и горячей воды. Нормы расчета на прочность		
ОСТ 36-41—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_t$ до 500 мм на $P_t$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Типы и основные параметры		
ОСТ 36-42—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_t$ до 500 мм на $P_t$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Отводы гнутые. Конструкция и размеры		

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ОСТ 36-43—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_y$ до 500 мм на $P_y$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Отводы сварные. Конструкция и размеры		
ОСТ 36-44—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_y$ до 500 мм на $P_y$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Переходы сварные. Конструкция и размеры		
ОСТ 36-45—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_y$ до 500 мм на $P_y$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Ответвления. Конструкция и размеры		
ОСТ 36-46—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_y$ до 500 мм на $P_y$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Тройники сварные. Конструкция и размеры		
ОСТ 36-47—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_y$ до 500 мм на $P_y$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Заглушки плоские. Конструкция и размеры		

Шифр	Наименование	Ведомство и год утверждения	Примечание
ОСТ 36-48—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_y$ до 500 мм на $P_y$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Заглушки ребристые.		
ОСТ 36-49-81	Конструкция и размеры		
ОСТ 36-59—81	Детали трубопроводов из углеродистой стали сварные и гнутые $D_y$ до 500 мм на $P_y$ до 10 МПа (100 кгс/см <sup>2</sup> ). Контроль неразрушающий. Сварные соединения трубопроводов и конструкций. Рентгенографический метод		
ОСТ 26-291—79	Сосуды и аппараты стальные, сварные. Технические требования		

ТАБЛИЦЫ СООТНОШЕНИЯ МЕЖДУ ЕДИНИЦАМИ ИЗМЕРЕНИИ ФИЗИЧЕСКИХ ВЕЛИЧИН

Соотношения между единицами давления

Единица	Па	бар	мк вол. ст.	мк рт. ст.	дюйм <sup>2</sup>	кг/см <sup>2</sup>
Паскаль	1	10 <sup>-5</sup>	0,102	7,5024·10 <sup>-3</sup>	10	1,02·10 <sup>-5</sup>
бар	10 <sup>6</sup>	1	1,02·10 <sup>4</sup>	7,5024·10 <sup>3</sup>	10 <sup>4</sup>	1,02
миллиметр водяного столба	9,8067	9,8067·10 <sup>-5</sup>	1	7,35·10 <sup>-3</sup>	9,8·10 <sup>-4</sup>	10 <sup>-4</sup>
миллиметр ртутного столба	1,33·10 <sup>2</sup>	1,33·10 <sup>-3</sup>	13,6	1	1,33·10 <sup>3</sup>	1,33·10 <sup>-3</sup>
дина на квадратный сантиметр	0,1	10 <sup>-6</sup>	1,02·10 <sup>-3</sup>	7,5·10 <sup>-4</sup>	1	1,02·10 <sup>-6</sup>
килограмм-сила на квадратный сантиметр	9,8067·10 <sup>4</sup>	0,98067	10 <sup>4</sup>	7,35·10 <sup>3</sup>	9,81·10 <sup>4</sup>	1

Перевод единицы давления кгс/см<sup>2</sup> в МПа

кгс/см <sup>2</sup> (A)	0,0	A+0,1	A+0,2	A+0,3	A+0,4	A+0,5	A+0,6	A+0,7	A+0,8	A+0,9
М е г а п а с к а л и										
1	0,09806	0,1079	0,1177	0,1275	0,1373	0,1471	0,1569	0,1667	0,1765	0,1863
2	0,1961	0,2059	0,2157	0,2256	0,2354	0,2452	0,2550	0,2648	0,2746	0,2844
3	0,2942	0,3040	0,3138	0,3236	0,3334	0,3432	0,3530	0,3628	0,3726	0,3825
4	0,3923	0,4021	0,4119	0,4217	0,4315	0,4413	0,4511	0,4609	0,4707	0,4805
5	0,4903	0,5001	0,5099	0,5197	0,5295	0,5394	0,5492	0,5590	0,5688	0,5786
6	0,5884	0,5982	0,6080	0,6178	0,6276	0,6374	0,6472	0,6570	0,6668	0,6767
7	0,6865	0,6963	0,7061	0,7159	0,7257	0,7355	0,7453	0,7551	0,7649	0,7747
8	0,7845	0,7943	0,8041	0,8139	0,8237	0,8336	0,8434	0,8532	0,8630	0,8728
9	0,8826	0,8924	0,9022	0,9120	0,9218	0,9316	0,9414	0,9512	0,9610	0,9708
10	0,9806	0,9905	1,0003	1,0099	1,0297	1,0395	1,0493	1,0591	1,0689	

ММ РД. СТ. (А)	0	A+0,1	A+0,2	A+0,3	A+0,4	A+0,5	A+0,6	A+0,7	A+0,8	A+0,9
Килопаскали										
1	0,1333	0,1466	0,1600	0,1733	0,1866	0,1995	0,2133	0,2266	0,2390	0,2533
2	0,2666	0,2793	0,2933	0,3066	0,3199	0,3333	0,3466	0,3599	0,3732	0,3866
3	0,3999	0,4132	0,4266	0,4399	0,4532	0,4666	0,4799	0,4932	0,5065	0,5199
4	0,5332	0,5465	0,5599	0,5732	0,5865	0,5999	0,6132	0,6265	0,6399	0,6532
5	0,6665	0,6798	0,6932	0,7065	0,7198	0,7332	0,7465	0,7598	0,7731	0,7865
6	0,7998	0,8131	0,8265	0,8398	0,8531	0,8665	0,8798	0,8931	0,9064	0,9198
7	0,9331	0,9464	0,9598	0,9731	0,9864	0,9998	1,0131	1,0264	1,0397	1,0531
8	1,0664	1,0797	1,0931	1,1064	1,1197	1,1331	1,1464	1,1597	1,1730	1,1864
9	1,1997	1,2130	1,2264	1,2397	1,2530	1,2664	1,2797	1,2930	1,3063	1,3197
10	1,3330	1,3463	1,3597	1,3730	1,3863	1,3997	1,4130	1,4263	1,4396	1,4530

## Соотношения между единицами энергии

Единица	Лк	Эрг	Кгс·м	Ккал	КВт·ч
Джоуль	1	10 <sup>7</sup>	0,102	0,239	2,39·10 <sup>-4</sup>
Эрг	10 <sup>-7</sup>	1	1,02·10 <sup>-4</sup>	2,39·10 <sup>-11</sup>	2,78·10 <sup>-14</sup>
Килограмм-силы-метр	9,8067	9,8067·10 <sup>7</sup>	1	2,343	2,343·10 <sup>-3</sup>
Калория	4,1868	4,1868·10 <sup>7</sup>	0,42686	1	10 <sup>-3</sup>
Килокалория	4,1868·10 <sup>4</sup>	4,1868·10 <sup>10</sup>	4,2686·10 <sup>3</sup>	10 <sup>3</sup>	1,16·10 <sup>-6</sup>
Киловатт-час	3,6·10 <sup>6</sup>	3,6·10 <sup>13</sup>	3,67·10 <sup>6</sup>	8,6·10 <sup>2</sup>	8,6·10 <sup>2</sup>
					1

Ккал (к)	0	$\Delta+0,1$	$\Delta+0,2$	$\Delta+0,3$	$\Delta+0,4$	$\Delta+0,5$	$\Delta+0,6$	$\Delta+0,7$	$\Delta+0,8$	$\Delta+0,9$
Килоджоули										
1	4,1868	4,6055	5,0242	5,4429	5,8616	6,2803	6,6989	7,1176	7,5363	7,9550
2	8,3767	8,7924	9,2110	9,6297	10,0484	10,467	10,8858	11,3045	11,7232	12,1418
3	12,5605	12,9792	13,3979	13,8166	14,2353	14,6539	15,0726	15,4913	15,9100	16,3287
4	16,7474	17,1660	17,5848	18,0034	18,4221	18,8408	19,2595	19,6781	20,0968	20,5155
5	20,9342	21,3529	21,7716	22,1903	22,6090	23,0276	23,4463	23,8650	24,2837	24,7024
6	25,1210	25,5397	25,9584	26,3771	26,7958	27,2145	27,6331	28,0518	28,4705	28,8892
7	29,3079	29,7266	30,1452	30,5640	30,9826	31,4013	31,8200	32,2387	32,6574	33,0760
8	33,4947	33,9134	34,3329	34,7508	35,1695	35,5881	36,0068	36,4255	36,8442	37,2629
9	37,6816	38,1002	38,5189	38,9376	39,3563	39,7750	40,1937	40,6123	41,0310	41,4497
10	41,8684	42,2871	42,7058	43,1245	43,5431	43,9618	44,3805	44,7992	45,2179	45,6366

Н/В

## ПРЕДМЕТНЫЙ УКАЗАТЕЛЬ

Арматура трубопроводов  
— акт на ремонт и испытание 204  
— выбор материала 14  
— — типа в зависимости от параметров среды 15, 102—129  
— классификация 14  
— набивки сальников 32  
— нормы герметичности 15, 130 сл.  
— обводная линия (байпас) 14  
— обслуживание 31, 32  
— ревизия 33  
— ремонт 33, 56, 57  
— типы и марки 14, 15, 102—129  
— установка 56  
— чугунная см. Арматура чугунная  
Арматура чугунная  
— испытание на прочность 41, 50  
— параметры среды 133  
— ремонт 57  
— условия применения 15, 16

Вентили  
— запорные 102 сл.  
— мембранные 106  
— нормы герметичности затворов 130, 132

— отбраковки 37  
— регулирующие 102 сл.  
— сильфонные 110, 112, 114  
— трехходовые 102 сл.  
— угловые 104, 106  
— условия применения 14

Выбор  
— заглушек 22, 257 сл.  
— крепежных деталей 16, 17, 134, 135  
— материала трубопроводов и арматуры 11, 88 сл.  
— параметров транспортируемой среды 96, 97  
— прокладок 137 сл.  
— типа сильфонного компенсатора 25  
— труб 98 сл.

Гайки 16, 17, 134, 135  
Гибка труб  
— с подгибкой 53  
— радиусы гиба 52  
— режимы термообработки после гибки 165  
— из углеродистой и легированной стали 51 сл.  
Гидравлическое испытание трубопроводов 40, 41, 88 сл., 162

Давление в трубопроводах  
— из бронзы и латуни 93  
— зависимость от рабочей температуры среды 9, 88 сл.

пробное 89, 91, 92  
рабочее 89, 91 сл.  
стальных 88 сл.  
условное 89, 91 сл.  
чугунных 92

Допустимые напряжения для сталей жаропрочных, жаростойких и коррозионно-стойких 159, 160  
теплоустойчивых и коррозионно-стойких хромистых 160, 161  
углеродистых и низколегированных 158, 159

Задвижки  
— марки 104—130  
— нормы отбраковки 37  
— условия применения 14, 104—130

Заглушки 22  
— выбор 237 сл.  
— отбортованные 238, 239  
— плоские между фланцами  
— из легированных сталей 250 сл.  
— — углеродистой стали 246 сл.  
— плоские приварные  
— из легированной стали 242, 243  
— — углеродистой стали 240, 241  
— плоские ребристые (днища) 244, 245

**Заглушки**  
установка на снятие 206  
эластичные 237

**Засверловка** контрольных отверстий  
глубина 34  
точки расположения 33

**Исправление** дефектов сварных соединений 84, 85

**Испытания** трубопроводов  
акт испытания на прочность и плотность 205  
на герметичность 39, 42 сл.  
гидравлическое 40, 41  
давление испытания (пробное) 39,  
88 сл., 162  
периодичность проведения 34  
пневматическое 41, 42, 162

**Клапаны**  
дренажные 116  
нормы отбраковки 37  
обратные 102 сл., 130  
отсечные 116  
предохранительные 15, 32, 102 сл.,  
130  
регулирующие 15, 102

**Классификация** технологических трубопроводов в зависимости от параметров среды 94 сл.

**Компенсаторы**  
линзовые см. компенсаторы линзовые  
нормы отбраковки 38  
паспортные данные 26  
П-образные 23, 24  
предварительная растяжка 24  
салниковые 23  
сильфонные 25, 144 сл. См. также  
Компенсаторы сильфонные шарнирные 24, 25

**Компенсаторы линзовые**  
компенсирующая способность 143  
нормы отбраковки 38  
применение 23 сл.

**Компенсаторы сильфонные**  
выбор типа 25  
материал деталей 144 сл.  
нормы отбраковки 38  
осевые 154 сл.

**Компенсаторы сильфонные**  
— с фланцами 151, 152  
— многосекционные 153  
применение 25  
сдвиговые 150, 151  
— с фланцами 149  
угловые 148, 149  
универсальные многощелевые 147  
цикл работы 26

**Компенсирующая способность**  
линзовых компенсаторов 24, 25, 143  
способы увеличения 24

**Контроль** сварных соединений  
исправление дефектов 84, 85  
испытания на межкристаллитную  
коррозию 84  
— образцов 83, 197, 198  
макро- и микроструктуры 83, 84  
методы 195  
неразрушающий 81, 82, 195 сл.  
объем 195  
оценка качества 196, 197  
плотности 84  
пооперационный 80  
из разнородных сталей 198  
требования к углу загиба, ударной  
вязкости, твердости 197

**Краны**  
проходные 110, 114, 120 сл.  
трехходовые 120, 126  
условия применения 14, 15  
четырехходовые 122  
шаровые 114

**Крепежные детали**  
выбор типа и материала в зависимости от рабочих условий 16,  
17, 134, 135  
механические свойства сталей 16,  
134, 135  
нормы отбраковки 37, 38  
режимы термообработки 17, 136

**Крестовины и разводки** 19, 21

**Коэффициент**  
линейного расширения трубопровода 24, 143  
несущей способности труб 36

**Материалы** трубопроводов  
выбор 11

**Материалы** трубопроводов  
арматуры и соединительных частей  
бронза и латунь 93  
стали (марки) 88 сл.  
чугуны (марки) 92

**Механические** свойства сталей  
для крепежных деталей 16, 134, 135  
— сосуда или аппарата 158 сл.

**Нормы** герметичности арматуры 15  
при испытании водой 130  
— воздухом 131, 132

**Нормы** отбраковки  
задвижек 37  
клапанов 37  
компенсаторов 38  
крепежных деталей 37, 38  
резьбовых соединений 38

**Опоры, ремонт** 55

**Пневматические** испытания трубопроводов 41, 42, 162

**Прокладка** трубопроводов  
внутришебовых 44, 45  
в одной траншее 48  
подземных 46, 48, 58, 59  
расстояния между осями 163, 164  
способы 44  
тепловая изоляция 48, 49

**Прокладочные** материалы  
выбор в зависимости от параметров среды 137 сл.  
условия применения 17, 18

**Регламентирующие** документы 8, 9

**Режимы**  
прокалки электродов 167  
термообработки труб  
после гибки 165  
— исправления дефектов (отливок) 166, 167

**Резьбовые** соединения, нормы отбраковки 38

**Ремонтно-монтажные** работы 49 сл.  
авария вставок 55  
гибка труб см. Гибка труб  
резка труб 50, 51  
ремонт и установка опор 55  
сборка фланцевых соединений 54  
установка арматуры 56

**Расчет**  
падения давления за время испытания трубопровода на плотине 43  
самокомпенсация трубопровода 71  
теплового удлинения трубопровода 23  
толщины стенок трубы 9

**Расчетная** температура воздуха 12

**Сварка** аргонодуговая  
вздутное расположение горелки и проволоки 71, 72  
выбор материалов 184  
— режима 71, 184  
выполнение прихваток 70, 71  
комбинированным методом 67, 68,  
72  
при отрицательной температуре 71,  
182  
подготовка кромок под сварку 71,  
183  
последовательность 71, 72  
применение 68, 69  
сборка кольцевых угловых соединений 69  
схема поста ручной сварки 70  
технические данные горелок 70, 181,  
182

**Сварка** газовая  
выбор горелки 73  
— проволоки 72, 185  
выполнение прихваток 72, 73  
конструкции сварного соединения 72, 185  
технологии сварки 73, 74

**Сварка** листковых переходов  
выбор электродов 174 сл.  
режим термообработки 194

**Сварка** теплоустойчивых сталей  
выбор типа и марки электрода 75,  
190, 191  
выполнение прихваток 76  
механические свойства и химический состав шва 75, 192, 193  
нанесение корневого слоя 76, 77  
наплавка кромок 75, 76, 190, 191  
подогревстыка 78, 79, 192  
порядок нанесения швов 77

**Сварка теплоустойчивых сталей**  
режим сварки 193  
технология 69, 74, 75, 77  
условия применения 74, 75  
число проходов многослойного шва 193  
**Сварка трубопроводов**  
аргоидуговая см. Сварка аргонодуговая  
газовая см. Сварка газовая  
калибровка концов труб и деталей 62  
кольцевого соединения из двухслойных сталей 180  
материалы 59  
поворотных и неповоротных стыков 65, 66  
подготовка кромок под сварку 61, 168 сл.  
последовательность наложения слоев 68  
прихватка труб 65  
проверка знаний сварщиков 61, 206  
размещение подкладного кольца 64  
режим прокалки и хранения электродов 60, 167  
сборка стыков труб 63, 64  
из теплоустойчивых сталей см. Сварка теплоустойчивых сталей  
условия проведения 174  
хранение электродов 60  
электродуговая см. Сварка электродуговая  
**Сварка электродуговая**  
выбор электродов 67, 174 сл.  
порядок наложения слоев 68  
последовательность сварки стыка 66  
из разнородных сталей 177 сл.  
режимы 180, 181  
**Стали**  
механические свойства 158 сл., 188, 189  
химический состав 186, 187  
**Температура воздуха расчетная** 12  
Тепловое удлинение трубопровода 23

**Термообработка сварных соединений**  
допустимая твердость металла шва 80, 198  
режим 79, 194  
**Техническая документация на трубопроводы** 85, 86, 199 сл.  
Толщина стенки трубы, прибавка на компенсацию коррозии 9  
**Транспортируемые среды**  
влияние на выбор труб 98, 99  
выбор параметров 96, 97  
классификация 94 сл.  
**Трубопроводы**  
акт ревизии и отбраковки 203, 204  
дефектоскопия сварных швов 30  
испытания см. Испытания трубопроводов  
классификация 10, 11, 94 сл.  
материалы труб 11, 88 сл., 92  
надзор при эксплуатации 27  
нормы отбраковки труб, деталей, сварных швов 35 сл.  
обследование периодическое 27  
осмотр внутренний 30  
— наружный 28  
прокладка см. Прокладка трубопроводов  
ревизии 28, 29  
сварка см. Сварка трубопроводов  
техническая документация 85, 86, 199 сл.  
транспортируемые среды 94 сл.  
трубы см. Трубы  
фасонные детали см. Фасонные детали трубопроводов  
**Трубы**  
выбор в зависимости от параметров среды 11, 12, 98 сл.  
гибка см. Гибка труб  
из легированной стали 12  
материал 98 сл.  
режимы термообработки 52, 166 сл.  
резка 50, 51  
из углеродистой стали 11, 12  
электросварные 11, 12

**Фасонные детали трубопроводов**  
гнутые и штампованные 21, 22  
крестовины и разводки сварные 19, 21  
отводы крутоизогнутые 215 сл.  
— сварные 20, 218 сл.  
переходы концентрические и эксцентрические 20, 222 сл.  
— лестиковые 20, 21, 232  
сварные 18 сл., 218 сл., 235, 236  
тройники переходные и равнопроходные 19, 20, 233 сл.

**Фланцы**  
выбор типа и материала в зависимости от параметров среды 12, 13, 101

**Фланцы**  
нормы отбраковки 37  
сборка соединения 54  
уплотнительные поверхности 13  
**Химический состав сталей** 186, 187  
**Чугунная арматура** см. Арматура чугунная  
**Шайбы** 16, 17, 134, 135  
**Шпильки (болты)** 16, 17, 134, 135  
**Электроды**  
режимы прокалки 167  
сроки хранения после прокалки 167  
типы и марки 166, 167, 174 сл.

Нормативно-производственное издание

*Фолиянц Альберт Евгеньевич  
Мартынов Николай Васильевич  
Серебряный Владимир Борисович  
Самохин Юрий Никитович*

**Эксплуатация и ремонт  
технологических трубопроводов  
под давлением до 10,0 МПа (100 кгс/см<sup>2</sup>)  
РД 38.13.004—86 (взамен РУ—75)**

Редактор *Н. В. Стрелецкая*  
Художественный редактор *Л. А. Леонтьева*  
Технический редактор *В. М. Скитина*  
Корректор *М. В. Черниховская*

Н/К

Сдано в наб. 28.10.87. Подп. в печ. 10.03.88. Формат бумаги  
60×90<sup>1/2</sup>. Бумага тип. № 2. Гарн. литературная. Печать вы-  
сокая. Усл. печ. л. 18,0. Усл. кр.-отт. 18,0. Уч.-изд. л. 19,15.  
Тираж 10 000 экз. Заказ № 1378. Цена 1 р. 30 к. Заказное.

Ордена «Знак Почета» издательство «Химия»,  
107076, Москва, Строгинка, 21, корп. 2.

Московская типография № 11 Союзполиграфпрома при Госу-  
дарственном комитете СССР по делам издательств, полигра-  
фии и книжной торговли,  
113105, Москва, Нагатинская ул., д. 1.